# PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

2003-300750

(43) Date of publication of application: 21.10.2003

(51)Int.Cl.

C03C 3/085

(21)Application number : 2003-028442

(71)Applicant: NIPPON ELECTRIC GLASS CO

LTD

(22)Date of filing:

05.02.2003

(72)Inventor: TAKAGI MASATAKA

YOSHIDA NORIYUKI TAKAHASHI HACHIRO

**AOKI SHIGEAKI KATO MITSUO** 

(30)Priority

Priority number : 2002028134

Priority date: 05.02.2002 Priority country: JP

## (54) GLASS COMPOSITION

(57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To solve the problem of refining in multi-component oxide glass. SOLUTION: A glass composition comprises, as a main constituent, multi-component oxides produced by fusing glass raw materials, wherein at least one component selected from among helium and neon is contained in an amount of 0.01 to 2 µL/g (0°C, 1 atm).

## LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

22.12.2005

[Date of sending the examiner's decision of

rejection]

[Kind of final disposal of application other than

the examiner's decision of rejection or

application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

(19)日本国特許庁 (JP)

## (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2003-300750 (P2003-300750A)

(43)公開日 平成15年10月21日(2003.10.21)

(51) Int.Cl.'

說別記号

FΙ

テーマコート\*(参考)

C 0 3 C 3/085

C 0 3 C 3/085

4G062

### 審査請求 未請求 請求項の数12 OL (全 23 頁)

(21)出願番号

(22)出頭日

特願2003-28442(P2003-28442)

平成15年2月5日(2003.2.5)

(31) 優先権主張番号 特度2002-28134 (P2002-28134)

(32)優先日

平成14年2月5日(2002.2.5)

(33)優先権主張国 日本(JP)

(71)出願人 000232243

日本電気硝子株式会社

滋賀県大津市時嵐2丁目7番1号

(72)発明者 高木 雅隆

滋賀県大津市晴嵐2丁目7番1号 日本電

気硝子株式会社内

(72)発明者 吉田 紀之

滋賀県大津市晴嵐2丁目7番1号 日本電

気硝子株式会社内

(74)代理人 100064584

弁理士 江原 省吾 (外5名)

最終頁に続く

## (54) 【発明の名称】 ガラス組成物

### (57)【要約】

【課題】 多成分系酸化物ガラスの溶融における清澄の 課題を解決する。

【解決手段】 ガラス組成物は、ガラス原料を溶融して 製造される、多成分の酸化物を主成分とするガラス組成 物であって、ヘリウム及び/又はネオンを0.01~2 μL (マイクロリットル) /g (0°、1 a t m) 含有 するものである。

### 【特許請求の範囲】

【請求項1】 ガラス原料を溶融して製造される、多成 分の酸化物を主成分とするガラス組成物であって、ヘリ ウム及びネオンの中から選択される少なくとも一種の成 分を0.01~2 μL/g (0°C、1 a t m) 含有する ことを特徴とするガラス組成物。

【請求項2】 清澄剤成分を0.001~3質量%含有 することを特徴とする請求項1記載のガラス組成物。

【請求項3】 清澄剤成分としてSO,、C1、H,O、 の成分を含有することを特徴とする請求項1記載のガラ ス組成物。

【請求項4】 SbをSb,O,として0.01~1.5 質量%を含有することを特徴とする請求項1記載のガラ ス組成物。

【請求項5】 SO,を0.001~1.0質量%含有 することを特徴とする請求項1記載のガラス組成物。

【請求項6】 C1を0.01~1.5質量%含有する ことを特徴とする請求項1記載のガラス組成物。

【請求項7】 H,Oを0.01~0.2質量%含有す ることを特徴とする請求項1記載のガラス組成物。

【請求項8】 SnをSnO,として質量百分率5pp m~2質量%を含有することを特徴とする請求項1記載 のガラス組成物。

【請求項9】 AsをAs,O,として0.01~1.5 質量%を含有することを特徴とする請求項 1 記載のガラ ス組成物。

【請求項10】 SbをSb,O,として0.01~1. 5質量%含有し、かつ、SnをSnOzとして質量百分 1記載のガラス組成物。

【請求項11】 S〇,を0.001~1.0質量%含 有し、かつ、C1を0.01~1.5質量%含有するC とを特徴とする請求項1記載のガラス組成物。

【請求項12】 SbをSb,O,として0.01~1. 5質量%含有し、かつ、AsをAs,O,として0.01 ~1.5質量%を含有すること特徴とする請求項1記載 のガラス組成物。

## 【発明の詳細な説明】

## [0001]

【発明の属する技術分野】本発明はガラス組成物に関 し、特にガラス中の溶存ガスを低減することによってガ ラス製品中の泡欠陥を減じてガラス製品の均質性を向上 させることができるガラス組成物に関するものである。 [0002]

【従来の技術】ガラス製品の製造において、長年に渡り 取り組まれてきた課題の中で重要なものとして、ガラス 製品中の欠陥となるガラス中の残存泡を完全になくし、 極めて均質なガラスの生産を実現するというものがあ

されてきたが、産業界、消費者が求める髙品位のガラス を安価に安定生産供給するという前提条件を満足し、し かもガラス製造業者にとっても容易な方法は、未だ見い だされていない。

【0003】また、ガラス製品を製造する方法として は、気相反応による方法やゾルゲル法のように固体から 生成する方法も認知されているが、一般にガラス製品を 大量に製造する工業的な製造方法として、ガラス原料と して無機化合物を主原料とし、髙温溶融することでガラ Sn、Sb、F、及びAsの中から選択される一種以上 10 ス製品を製造する方法が最も多く採用されている。との 溶融による製造方法において、溶融ガラスから泡を除去 する手段は化学的方法と物理的方法とに大別され、前者 の代表的な方法としてガラス原料中に清澄剤を添加する 方法があり、後者の代表的な方法として溶融ガラスの減 圧・真空脱気による方法などがある。

> 【0004】特に前者については、近年多種多様なガラ ス製品が供給されている中で、清澄剤をガラス原料中に **微量添加することにより、ガラス原料を高温加熱して溶** 融ガラス中で酸化還元反応によって発泡させて、溶融時 20 に発生する炭酸ガス、原料巻き込み泡、ガラス溶融時に 混入する窒素などを浮上させて除去する方法が一般に行 なわれてきた。との方法の特徴は、ガラス溶融温度、溶 融ガラス流れの管理とガラス原料中の清澄剤の偏析に注 意する必要があるものの、安定した清澄効果をもつ清澄 剤を選択できれば、比較的容易に継続して大量生産を行 えるという点にあり、このような溶融方法による生産に 適した清澄方法を採用した事例は、これまで多数存在す

【0005】その中で、特に頻繁に採用されたのは、微 率5 p p m ~ 2 質量%含有することを特徴とする請求項 30 量添加で必要充分な清澄効果を有する砒素をガラス中に 酸化物として添加することであったが、砒素を添加する 事に対して、環境の点で問題指摘の声が高くなった。と のため、清澄剤として砒素の採用をやめるか、あるい は、その添加量を減少させるために、別の清澄剤を選択 するという事が急務となり、これまで提案されてきた他 の清澄剤の見直し、新たな清澄剤化合物の開発等が多数 行なわれてきた。その中で、他の清澄剤として、アンチ モン、塩素、硝石等の多数の物質が検討されたが、特に 高温溶融を必要とする酸化物ガラスにあっては、砒素を 越える清澄効果を有する清澄剤が見出されているとは言 い難い。このため、砒素に代替する清澄剤の清澄効果を 助けるための操炉条件を検討し、さらに、複数の清澄剤 を組み合わせ、炉内温度を上昇させる等、問題点の改善 に各種の対応が計られてきた。しかし、このような継続 的な取り組みにもかかわらず、多種のガラス組成物に適 用される安価な方法で、安定した高い清澄効果が確実に 達成される方法は未だ見出されていない。

【0006】一方、物理的な方法としては、溶融温度上 昇によるガラス粘性の低下、遠心分離法、炉内ガラス流 る。との課題を達成するため、とれまで種々の発明がな 50 体の流れコントロール、撹拌方法、気体吹き込み法、音

波・超音波法、減圧法、溶脱雰囲気の制御、あるいは、 これらを組み合わせた方法などある。例えば、溶融ガラ スについて、減圧によってガラス中の気泡を強制的に清 澄する方法についても、幾つかの発明が行なわれてい る。下記の特許文献1、特許文献2では、減圧脱泡装置 をガラス溶融炉の溶融槽と作業槽の間に配設することが 提案されている。しかし、これらの方法は化学的な方法 ほど容易ではなく、しかも、化学的な方法ほどの成果が 得られない手段であったり、非常に高額の設備投資が必 障害もあるため、ガラスを均質化する一般的な方法とし て広く利用されるには到っていない。

【0007】また、溶融雰囲気に注目すれば、ガラス製 造工程の一部で各種の気体を採用することが行なわれて きている。その中で、下記の特許文献3には、リボイル を防止する手段として、不活性ガス雰囲気で再溶融する 旨の記載がある。また、下記の特許文献4には、石英ガ ラス管母材の緻密化工程で水素ガスやヘリウムガスの利 用についての記載がある。そして、下記の特許文献5に は、乾燥ガスとして、CO<sub>1</sub>、N<sub>2</sub>、O<sub>2</sub>、NO<sub>x</sub>、希ガス 20 から選ばれたガスをバブリングすることでガラス中の水 分量を低減する記載がある。

【0008】さらに、下記の特許文献6には、ヘリウム を塩化ナトリウムと共に使用することによって、溶融ガ ラスの清澄の際に補助的な効果を実現できることが、実 験室程度の非常に小量の溶融ガラスに対してヘリウムを 作用させることによって、その効果の確認が可能であっ たととが提示されている。

[0009]

-7頁、第1-2図)

【特許文献2】特開平11-130444号公報(第2 -7頁、第1図)

【特許文献3】特開平06-329422号公報(第2

【特許文献4】特開平09-301726号公報(第2 -4頁、第1図)

【特許文献5】特開平07-172862号公報(第2 -8頁、第1-7図)

【特許文献6】米国特許第3,622,296号公報 [0010]

【発明が解決しようとする課題】特許文献 1、特許文献 2のように、減圧条件下で溶融ガラスを清澄することも 一つの対応策として認められるものではあるが、そのた めには、細部に渡る製造設備上の改造が必要となり、高 価な設備の導入が必要となる場合もあり、大量生産を必 要とするガラス製品を安価に製造するという点で支障が ある。

【0011】また、特許文献3、特許文献4のように、 溶融雰囲気として不活性ガスを採用することは、特定の 50 が可能である。

ガラス組成物に対して実現されたことはあるものの、酸 素から溶融ガラスを遮断するための手段であり、含水量 を調整するためである。特許文献3、特許文献4の何れ においても、不活性ガスのガラス中の含有量やガラス溶 融中の清澄作用については考察されていない。

【0012】一方、特許文献6は、清澄方法として初め てヘリウムガスに着目したもので、溶融ガラスの清澄方 法としては画期的なものであった。しかしながら、この 方法は、特定のガラス組成物に対して行う補助的なもの 要であったり、使用できるガラス組成が限定される等の 10 であるという考えに基づくものであり、また、より広範 囲な応用と他品種のガラス材質への適用等は全く想定し ていない。このため、この方法の追従者は現れることは なく、広く利用されている多成分系酸化物ガラスへの適 用や新たな改良発明もなされることはなかった。

> 【0013】本発明は、多成分系酸化物ガラスの溶融に おける清澄の課題を抜本的に解決することが可能となる 新規なガラス組成物を提供することをその目的とするも のである。

[0014]

【課題を解決するための手段】本発明者らは、従来行な われてきた多成分系酸化物ガラスの溶融における清澄を 研究する中で、髙温溶融によって製造される多種多様な 多成分系酸化物ガラス製品にヘリウム及び/又はネオン を含有させることにより、種々の用途に適用可能な最適 なガラス組成物を発明した。

【0015】すなわち、本発明に係るガラス組成物は、 ガラス原料を溶融して製造される、多成分の酸化物を主 成分とするガラス組成物であって、ヘリウム及びネオン から選択される少なくとも一種の成分を0.01~2μ 【特許文献1】特開平11-130442号公報(第2 30 L (マイクロリットル) /g (0℃、1atm) 含有す ることを特徴とするものである。

> 【0016】本発明者らは、多成分系酸化物の溶融ガラ スに清澄効果をもたらす成分として、不活性ガス成分で あるヘリウムやネオンを溶融ガラス中に所定量含有させ ることによって、溶融ガラス中の気泡を完全に除去する ことが可能であり、あるいは、著しく減少させることが 可能であり、高い清澄効果の認められることを見出し

【0017】溶融ガラス中で、一般に各元素は弱い結合 40 力をもつ網目状態となり、髙温であるほど、それぞれの 元素位置は相対的に髙速に伸縮振動、回転振動、偏角振 動を伴った不規則な位置変動を激しく行っている。しか しながら、後述するように、ヘリウムやネオンは原子構 造における電子配列が閉設構造のため非常に反応性が低 く、かつ、その大きさが小さい。従って、ヘリウムやネ オンは溶融ガラスを構成する各種元素と結合し難く、ま た、上記の振動する網目の空隙を経路として通過してい くのに充分な小ささであることから、周囲の元素に影響 されることなく溶融ガラス中を容易に拡散していくこと

【0018】従って、溶融ガラスにヘリウム及び/又は ネオンを含有させるために、溶融ガラスをヘリウム及び /又はネオンガスと接触させると、ヘリウムやネオンの ガスはヘンリーの法則に従い、溶融ガラス中へ所定のガ ス分圧に達するまで迅速に拡散していくことになる。-方、溶融ガラス中に存在する酸素、炭酸ガス、水蒸気、 亜硫酸ガス、ハロゲン等は、その相対的な拡散移動速度 が、ヘリウムやネオンより遅いため、ヘリウムやネオン ガスが溶融ガラス中に拡散してくる速度に等しい速度で 溶融ガラスから放出されず、溶融ガラス中の総ガス分圧 10 ム同様、単原子分子で安定構造をとる。このため、髙温 が髙くなる。

【0019】このような酸素、炭酸ガス、水蒸気、亜硫 酸ガス、ハロゲン等はガラス原料の化学反応等によって 発生したものであるが、清澄剤の存在しない状況下で は、ヘリウムやネオンの拡散によって、結果的に溶融ガ ラス中におけるガス分圧の総計が外気圧、例えば大気中 では1気圧を越える状態となる。この高圧状態下では、 ヘリウムやネオンは次のように作用することになる。す なわち、溶融ガラス中に溶解する酸素や炭酸ガス、水蒸 気等のガス量はガラス中における分圧として表される が、このガス分圧の総計が外気圧である1気圧を越える と、これら酸素、炭酸ガス、水蒸気、亜硫酸ガス、ハロ ゲン等のガスはガラス中に溶存状態を維持し続けること が不安定となって、周囲に存在する微細な泡へ拡散して いく。その結果、溶融ガラス中の泡径は膨張し、浮上速 度を増してガラス表面にて消失することで、溶融ガラス 中に存在する微細な泡欠陥は除かれていくことになる。 【0020】また、溶融ガラス中に原料として添加され た清澄剤が含まれている場合には、溶融ガラス中の酸素 されている。ととで、前述したように、ヘリウムやネオ ンの作用によって、平衡関係にある酸素ガスが微細な泡 へ拡散していくと、清澄剤によって溶融ガラス中に成立 していた分圧平衡が乱れることとなる。そのため、清澄 剤の分解が促進され、酸素ガスの供給が誘起される。そ の結果、ヘリウムやネオンを溶融ガラス中に含有させる ことにより、酸化物ガラスにおいて最も有効な清澄ガス である、清澄剤に起因する酸素を溶融ガラス中に効率よ く放出させることができる。

ラスに含ませることによる2つの過程、すなわち、**①**総 ガス分圧を高めることによって、溶融ガラス中の高蒸気 圧を有する成分の溶融ガラスからの放出に必要となる圧 力状態を現出させることを可能とし、②ガラス中で、酸 素等の蒸気圧の高い成分に気相として泡を形成させ、あ るいは、泡の膨張を促進させ、それに伴って、溶融ガラ スに原料として添加されている清澄剤の分解を一層促進 させることは、髙温状態に保持された本発明の組成を有 する溶融ガラスを均質化する過程において、確実に実現 できるものである。

【0022】そして、本発明で使用するヘリウム、ネオ ンについては、何れも不活性ガス、希ガスと称する分類 がなされることもあり、これらは安定な閉殻構造を有す るため、単原子分子として存在する。ヘリウムは、希ガ ス元素の中でも最も軽い元素であり、構造的にも大きさ が非常に小さく、Van der Waals力による 引力が非常に小さく、絶対零度でも常圧では固体化する ことがなく液体を呈する。また、ネオンは、希ガス元素 の中ではヘリウムに次いでその大きさが小さく、ヘリウ 溶融して製造され、冷却されたガラス物品中では、ヘリ ウム、ネオンともに、他の構成成分によって構築された ガラス網目構造の空孔に捕捉された状態で存在する。

【0023】ヘリウムやネオンは、何れもガラス構造の 網目形成には関与しないが、単独あるいは合量でガラス 中に 0. 0 1 μ L/g 以上含有することで溶融ガラスに 清澄効果を与え、均質なガラスとすることが。含有量が 0. 01 μ L/gより少ないと、充分な清澄効果を与え ることができない。確実な清澄効果を与えるためには、 20 含有量を0.06μL/g以上とするのが好ましい。よ り好ましくは、含有量を0. 1 μ L/g以上とするのが

よい。これにより、ガラス中に含有するガス化可能な成 分の含有量が多い様な過酷な条件下でも、充分な清澄効 果を実現することができる。一方、2 μL/gを越える 含有量では、ガラス組成物を再加熱すると、いわゆるリ ボイルと呼ばれる再発泡が生じるため好ましくない。ま た、ガラス組成物、加熱条件によっても違いはあるもの の、よりリボイルしにくい含有量の上限値は1.5μL /g(1.5μL/g以下)である。また、ヘリウムや ガス量、即ち、酸素ガス分圧は清澄剤と平衡関係が維持 30 ネオン以外の清澄剤が共存するガラス組成物の場合は、 リボイルがより発生しやすくなるため、含有量の上限値 を1. 0 μL/g (1. 0 μL/g以下) とするのが好 ましい。

【0024】従って、ヘリウムやネオン以外の清澄剤が 溶融ガラス中に共存しない場合には、より厳しい条件下 でも清澄効果があり、かつ、リボイルしにくい、ヘリウ ム及び/又はネオンの好ましい含有量範囲は 0. 1 μ L /g~1.5μL/gである。一方、ヘリウムやネオン 以外の清澄剤が溶融ガラス中に共存する場合には、より 【0021】以上のように、ヘリウムやネオンを溶融ガ 40 厳しい条件下でも清澄効果があり、かつ、リボイルしに くい、ヘリウム及び/又はネオンの好ましい含有量範囲  $t0.1\mu L/g\sim 1.0\mu L/g$  coso.

> 【0025】また、一般に、ガラスの生成経路は、蒸着 などを利用する気相からの生成、あるいは、ゾルゲル法 などによる固相からの生成もあるが、本発明は高温保持 した溶融ガラスからの冷却によって生成するガラスを対 象とするものである。そして、ガラス原料を溶融するた めのエネルギーの付与は、固体、液体、気体燃料の燃焼 を利用してもよいし、電気、赤外線等の電磁放射線、他 50 の髙温媒体からの輻射、伝導熱を利用してもよい。

【0026】本発明において、ガラス原料を溶融して製 造するということは、溶融前の先駆物質としてガラス原 料が存在し、そのガラス原料は、一旦髙温に加熱するこ とで、冷却した後にいわゆる過冷却液体としてガラス化 する物質であり、しかも、多成分系酸化物を主成分とす る生成物として固化してガラス組成物となるものであ る。冷却手順、冷却条件の如何によって、表面、界面な どの存在により表面及び内部に結晶相が生成しても、ガ ラス相が共存するようになるものであれば、本発明を妨 げるものではない。

【0027】すなわち、本発明のガラス原料としては、 例えば、無機物である酸化物、炭酸塩、燐酸塩、塩化 物、各種ガラスなどの単独あるいは混合物、化合物を主 要成分とし、さらに必要に応じて、有機添加物、金属添 加物などの単独あるいは混合物、化合物を添加物として 添加したものを用いることができる。また、ガラス原料 の出所に由来する区分で表せば、天然産出物、人工合成 物、人工精製物などの何れを使用しても、多成分系酸化 物を主成分とするガラス組成物になるものであれば支障 がない。また、種々製法によりppm、ppbオーダー 20 の不純物を除去して非常に髙純度化した工業生産物を本 発明のガラス原料として採用することも可能である。さ らに、鉱工業、化学工業により生産・精製され、利用さ れている一般のガラス製造用原料を本発明のガラス組成 物の原料として使用できることは言うまでもない。

【0028】ことで、本発明における「多成分の酸化物 を主成分とするガラス組成物」とは、2種類以上の酸化 物を含み、かつ、その2種類以上の酸化物についての質 量%表記の合量が、50質量%以上であるガラス組成物 物中に不純物として複数の酸化物成分が混入する場合 は、本発明における「多成分の酸化物を主成分とするガ ラス組成物」には該当しない。より具体的には、例えば 質量%で99%近い含有率を有する単一成分のガラス組 成物中に、複数の酸化物成分が小数点以下二桁台、例え ば0.09質量%以下で含有されている場合は、本発明 における「多成分の酸化物を主成分とするガラス組成 物」には該当しない。

【0029】また、ガラス原料の溶融は、通常は、容器 にガラス原料をまとめて保持することで、髙温加熱する 際に複数の原料が分離することを防止しながら溶融する ものであるが、必要に応じて気流圧、電磁力などの外的 な力を原料に作用させ、浮遊させて溶融することも可能 である。また、容器としての機能はなくとも、原料を保 持して高温に維持する機能を有する媒体であれば、ガラ ス原料の溶融に用いることができる。従って、この媒体 は必ずしも固体である必要性はなく、単独あるいは複数 の成分が共融する液体金属のような液体であっても支障 はない。

【0030】溶融のために容器を用いる場合、なるべく 50 ス中で泡を形成するガスとは、CO、、SO、、O、、

溶融するガラス原料と反応しにくい容器を選択するのが 好ましいが、ある程度の不純物がガラス組成物中に混入 しても差し支えない用途であるならば、金属、無機物を 問わず、容器を構成する材料として使用することができ る。また、宇宙空間あるいはその状態を模倣した重力が 作用しない空間でガラス原料を捕捉するために容器を使 用する場合、容器とガラスの濡れ性が良すぎるとガラス が器壁を越えて器外へあふれ出すため、この点も考慮す る必要がある。そして、一般にガラス工業で利用されて 10 いる、耐熱性を主要特性として有するいわゆる耐火物と 呼称される工業材料は、その全てについて単独及び併用 して採用することが可能である。

【0031】また、本発明のガラス組成物にヘリウムや ネオンを添加する方法として、例えば、溶融前にガラス 原料をヘリウムやネオンの雰囲気中に保持し、その状態 を維持しながら徐々に温度を上昇させてガラス原料を溶 融する方法を採用してもよいし、あるいは、ガラス原料 が十分溶融した後にヘリウムやネオンと接触させること で、ヘリウムやネオンを溶融ガラス中に拡散させる方法 を採用してもよい。また、ガラス原料中の特定の原料種 に、ヘリウムやネオンを高濃度に含有する原料物質やガ ラスをカレットとして用いることで、ヘリウムやネオン のガラス組成物への添加を効率的に行うことも可能であ る。

【0032】また、ガラス周囲の雰囲気をヘリウムやネ オンの雰囲気とすることで、溶融ガラス中にヘリウムや ネオンを拡散させることは、ヘリウムやネオンの添加方 法の中でも容易な方法であるが、それ以外にも、耐火性 ノズルによって溶融ガラス中にヘリウムやネオンをバブ の意味である。例えば、単一の組成を有するガラス組成 30 リングする方法を採用してもよいし、あるいは、容器の 構成材料に、ヘリウムやネオンが拡散できる程度の多孔 性気孔を有する耐火性材料を採用し、微細なヘリウムや ネオンの気泡を容器底から多数発生させることで効率的 な拡散を実現することも可能である。さらに、容器中に 浸漬した耐火物製ノズルの先端を上記の多孔性耐火物に することで、安価で効率的なヘリウムやネオンの拡散状 況を作り出すことも可能である。

> 【0033】また、本発明のガラス組成物は、上記の構 成(請求項1に記載の構成)に加えて、清澄剤成分を質 40 量百分率で 0. 001~3質量%含有するものであって もよい。

【0034】本発明において、清澄剤とは、ガラス原料 が高温加熱され、熱分解して溶融される際に蒸気圧が高 く、気化して溶融体から分離し、その一部にはガラス原 料が溶融する際にトラップされた原料間の溶融雰囲気ガ ス等をも含有する場合もあるものであって、一般に、ガ ラス中で泡として認知されるガス混合物を溶融ガラス中 から放出して、溶融ガラスを均質な状態とする役割をも つ化学物質を意味している。ここで、具体的に溶融ガラ

N<sub>1</sub>、H<sub>2</sub>O、H<sub>2</sub>、Ar及びその混合ガスなどであり、 高温時はガラス溶融体からの蒸発・揮発物がガス成分と して微量に含まれる場合もある。

【0035】上記のような清澄剤として、As2O1など の砒素系化合物、Sb,O,、2MgO·Sb,O,、7M  $gO \cdot Sb_iO_i$ ,  $2ZnO \cdot Sb_iO_i$ ,  $7ZnO \cdot Sb$ ,O,, 3CaO·Sb,O,, 6CaO·Sb,O,, 2S rO·Sb<sub>2</sub>O<sub>5</sub>, 6SrO·Sb<sub>2</sub>O<sub>5</sub>, BaO·Sb<sub>2</sub> O, 4BaO·Sb,O, Li,O·Sb,O, 2Li NbOs, Sr (Cao.33 Sbo.67) Os, LiZnSb O, Li,,Ti,,Sb,,,O, Ba,Al,,Sb,, O<sub>6</sub>, Ba, Ce<sub>0.7</sub>, SbO<sub>6</sub>, ZrSbPO<sub>7</sub>, Ba (S bos Snos) Os LiSiSbOs LiZrSb 、SiO11などのアンチモン系化合物、SnO1、CeO ,、BaO,などの酸化物、過酸化物、NaNO,、KN O,、Ba(NO,),などの硝酸塩、Na,SO, K,S O.、CaSO.、BaSO.などの硫酸塩、NaC1、 KC1、CaC1,などの塩化物、CaF,、Na,Si F<sub>6</sub>、LiF·KF·Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>・3SiO<sub>2</sub>、KFなどの 20 フッ化物、Al、Si、Zn、Ga、Fe、Sn、Cな どの金属・無機元素、H,O、Al(OH)」、ショ糖、 グラニュー糖、コーンスターチ、木粉などの炭素含有化 合物である有機化合物といった各種化合物、元素、混合 物を用いるととができる。

【0036】清澄剤成分の含有量は、その種類と使用さ れるガラス組成にもよるが、0.001質量%以上であ ると、ヘリウムやネオンと共存することで、溶融ガラス に清澄効果が得られて好ましい。また、含有量が0.0 1 質量%以上であると、この効果が顕著となりより好ま 30 しい。また、ヘリウムやネオンが拡散しにくいガラス組 成物では、0.03質量%以上を含有させるのが好まし い。一方、含有量が3質量%を越えると、発生するガス 量が多くなりすぎ、溶融ガラス中から泡を除くことが困 難になる等の問題が発生する。また、再熱処理を行う 等、発泡を防ぐための条件の厳しいガラス製品について は、2、5質量%を含有量の上限とするのが好ましく、 さらに厳しい環境で使用されるガラス製品に適用される ガラス組成物では、2.0質量%を含有量の上限とする のが好ましい。従って、清澄剤成分のより好ましい含有 40 量の範囲は0.01~2.5質量%であり、場合によっ て、0.01~2質量%、0.03~2.5質量%、 0.03~2質量%、0.01~3質量%、0.03~ 3 質量%である。

【0037】また、清澄剤成分の添加方法については、 特に限定されるものではなく、溶融原料成分として添加 してもよいし、溶融したガラスに後から添加してもよ い。また、ヘリウムやネオンの添加時に同時に添加する ことも可能である。 さらに、溶融時の容器や溶融ガラス 中に浸漬する耐熱性材料からの溶出成分として、上記成 50 1質量%以上とする。より高い効果を実現するために

分を意図的にガラス中に添加することも可能である。ま た、清澄剤成分をヘリウムやネオンと交互に添加した り、清澄効果を確認しながら添加量を徐々に増減すると とで最適な添加量に調整することも可能である。

【0038】ヘリウム及び/又はネオンが上記の清澄剤 成分と共存する場合、ヘリウム及び/又はネオンの含有 量は0.1~1.0μL/gとするのが好ましい。

【0039】また、本発明のガラス組成物は、上記の構 成(請求項1に記載の構成)に加えて、清澄剤成分とし 20·Sb,O, K,O·Sb,O, LaSbO, Sb 10 てSO, CI、H,O、Sn、Sb、F、Asの中かち 選択される一種以上の成分を含有するものであってもよ

> 【0040】ととで、清澄剤成分として規定しているS O,、Cl、H,O、Sn、Sb、F、Asは、前述した 各種清澄剤の中でもヘリウム及び/又はネオンと共存す ることで、髙い清澄効果を発揮するものであり、髙温溶 融によって熱分解、酸化還元反応などによって変成して も、その一部が冷却後のガラス組成物中に残留する成分 である。

【0041】また、本発明のガラス組成物は、上記の構 成(請求項1に記載の構成)に加えて、SbをSb,〇, として0.01~1.5質量%を含有するものであって もよい。

【0042】Sb(アンチモン)はガラス組成中で清澄 剤として働く成分であるが、ヘリウム及び/又はネオン と共存することで高い清澄効果を発揮する。しかし、ガ ラス組成中の含有量がSb,O,として0.01質量%よ り少なくなると、充分な効果が得られない。従って、S b,O,としての含有量はO.01質量%以上とする。そ して、より高い効果を得るためには、Sb₂О₂としての 含有量を0.1質量%以上とするのが好ましい。一方、 Sb,О,としての含有量が1.5質量%を越えると、2 次加工時の加熱処理によるリボイルが問題となるため、 その含有量は1.5質量%以下にする必要がある。ま た、このリボイルに対する安定性は、Sb₂О₂としての 含有量が1.0質量%以下であればより高くなるため、 特に2次加工で高温の加熱処理が行なわれる場合は、そ の含有量を1.0質量%以下とするのが好ましい。さら に、他のリボイルを起とす可能性のあるガス成分の共存 下では、その含有量を0.7質量%以下とするのが好ま しい。

【0043】また、本発明のガラス組成物は、上記の構 成(請求項1に記載の構成)に加えて、SO」を0.0 01~1.0質量%含有するものであってもよい。 【0044】SO」は、ヘリウム及び/又はネオンと共 存することで、溶融ガラス中の泡を脱泡する効果が高く なる成分である。しかし、この脱泡効果は、ガラス組成 中のSO」の含有量が0.001質量%より少ないと、 充分発揮されない。従って、SO」の含有量は0.00

は、SO,の含有量を0.01質量%以上とするのが好 ましい。そして、さらに厳しい条件で充分な脱泡効果を 実現するためには、SO,の含有量を0.03質量%以 上とするのが好ましい。一方、ガラス組成中のSO」の 含有量が1.0質量%を越えると、冷却後に2次加工で 再加熱処理が行われた場合に、リボイルによる泡が発生 しやすくなる。従って、SO,の含有量は1.0質量% 以下とする。そして、再加熱処理条件にも依存するが、 より安全なSO,の含有量は0.8質量%以下である。 また、他のリボイルを起こす可能性のあるガス成分の共 10 存下では、その含有量を0.5質量%以下とするのが好 ましい。

11

【0045】また、本発明のガラス組成物は、上記の構 成(請求項1に記載の構成)に加えて、C1を0.01 ~1.5質量%含有するものであってもよい。

【0046】C1(塩素)は、ヘリウム及び/又はネオ ンと共存するで、溶融ガラス中からのガス成分の放出を 促進する清澄効果を示す成分であるが、ガラス組成中の C1の含有量が0.01質量%より少ないと、充分な清 澄効果が得られない。従って、C1の含有量はO.01 質量%以上とする。より高い清澄効果を実現するために は、C1の含有量を0.03質量%以上とするのが好ま しい。一方、C1の含有量が1.5質量%を越えると、 ガラスの化学的耐久性に支障が生じやすく、実使用上充 分な耐久性を有しないガラス組成物となる。従って、C 1の含有量は1.5質量%以下とする。また、より高い 化学的耐久性、耐候性を重視するガラス組成物について は、C1の含有量の上限を1.2質量とするのが好まし い。さらに、化学的耐久性、耐候性を劣化させる他の成 質量%とするのが好ましい。

【0047】また、C1同様のハロゲンガスであるFに ついては、以下の事実が判明している。Fは、ヘリウム 及び/又はネオンと共存することで、溶融ガラス中から のガス成分の放出を促進する効果を有すると共に、溶融 時のガラスの粘性を低下させる効果も有するため、Fを ガラス組成中に所定量含有させることは、本発明の意図 する効果を達成する上で有効である。その場合、Fの好 ましい含有量の範囲は0.01~2.0質量%である。 が得られない。さらに高い効果を実現するためには、F の含有量を0.03質量%以上とするのが好ましい。一 方、Fは、冷却後のガラス中でガラス網目構造を切断す るようにガラス中のカチオン成分と結合することで、C 1同様にガラスの化学的耐久性を劣化させるので、ガラ ス組成中に2. 0質量%を越えて含有させることは好ま しくない。また、化学的耐久性を重視する場合について は、その含有量の上限を1.5質量%とするのが好まし い。さらに、化学的耐久性を劣化させる他成分の共存下

しい。 【0048】また、本発明のガラス組成物は、上記の構

成(請求項1に記載の構成)に加えて、H、Oを0.0 1~0.2質量%含有するものであってもよい。 【0049】H、Oは、ヘリウム及び/又はネオンと共 存することで、粘性を低下させることによって溶融ガラ ス中からのガス成分の放出を促進する効果を有するた め、有効な成分である。しかし、ガラス組成中のH,O の含有量が0.01質量%より少ないと、充分な効果が 得られない。従って、H, Oの含有量は0.01質量% 以上とする。より高いガス成分放出効果を得るために は、H,Oの含有量を0.03質量%以上とするが好ま しい。一方、H、Oは、冷却後のガラス中でガラス網目 構造を切断するようにガラス中の他のカチオンと結合す ることで、ガラスの化学的耐久性、耐候性を劣化させる ので、ガラス組成中に0.2質量%を越えて含有させる ことは好ましくない。さらに、他の化学的耐久性、耐候 性を劣化させる成分と共存する場合には、その含有量を 0. 15質量%以下とするのが好ましい。また、特に化 学的耐久性、耐候性を重視するガラス製品の場合では、 その含有量を0.10質量%以下とするのが好ましい。 【0050】また、本発明のガラス組成物は、上記の構 成(請求項1に記載の構成)に加えて、SnをSnO, として質量百分率5 p p m (即ち、5×10-4質量%) ~2 質量%を含有するものであってもよい。

【0051】Sn(錫)をガラス組成中で清澄剤として 使用する場合、ヘリウム及び/又はネオンと共存すると とで高い清澄効果を発揮する。しかし、ガラス組成中の 含有量がSn〇₂として質量百分率5ppmより少なく 分が共存する条件下では、C1の含有量の上限を1.0 30 なると、充分な効果が得られない。従って、SnO,と しての含有量は質量百分率5 ppm以上とする。 ヘリウ ム及び/又はネオンのガラス組成中の含有量が少ない場 合において、確実な効果を発揮させるためには、SnO 』としての含有量は質量百分率100ppm以上とする のが好ましい。そして、髙温溶融を必要とするガラス組 成物の場合、より高い効果を得るためには、SnO,と しての含有量を0.05質量%以上、即ち質量百分率5 00ppm以上とするのが好ましい。一方、SnO,と しての含有量が2質量%を越えると、2次加工時の加熱 Fの含有量が0.01質量%より少ないと、充分な効果 40 処理が必要となる用途では、加熱によるリボイルが問題 となるため、その含有量は2質量%以下とするのが好ま しい。また、このリボイルに対する安定性をより高める ためには、SnO」としての含有量を1.5質量%以下 とするのが好ましく、さらに、2次加工で髙温の加熱処 理が行われる場合は、SnO、としての含有量を1.2 質量%以下とするのが好ましい。また、他のリボイルガ ス成分の共存下では、SnO,としての含有量を0.7 質量%以下とするのが好ましい。

【0052】また、本発明のガラス組成物は、上記の構 では、その含有量の上限を1.0質量%とするのが好ま 50 成(請求項1に記載の構成)に加えて、AsをAs, O,

として0.01~1.5質量%を含有するものであって もよい。

【0053】As(砒素)もSb同様にガラス組成中で 清澄剤として働く成分であるが、ヘリウム及び/又はネ オンと共存することで高い清澄効果を発揮する。しか し、ガラス組成中の含有量がAs,O,として0.01質 量%より少なくなると、充分な効果が得られない。従っ て、As,O,としての含有量は0.01質量%以上とす る。より高い効果を得るためには、As,O,としての含 有量を0.05質量%以上とするのが好ましい。一方、 As, O, としての含有量が1.5質量%を越えると、2 次加工時の加熱処理によるリボイルが問題となるため、 その含有量は1.5質量%以下にする必要がある。ま た、このリボイルに対する安定性は、AszOzとしての 含有量が1.0質量%以下であればより高くなるため、 特に2次加工で髙温の加熱処理が行われる場合は、その 含有量を1.0質量%以下とするのが好ましい。さら に、他のリボイルガス成分の共存下では、As,O,とし ての含有量を0.7質量%以下とするのが好ましい。 【0054】また、本発明のガラス組成物は、上記の構 20 成(請求項1に記載の構成)に加えて、SbをSb,〇, として0.01~1.5質量%含有し、かつ、SnをS nO,として質量百分率5ppm~2質量%含有するも のであってもよい。

【0055】ととで、SbとSnは、それぞれ単独で上 述した効果を有するが、ガラス組成中に両者を共存させ ることによって、より高い効果を実現できる場合があ る。両者を共存させる場合、Sbは、Sb、O,としての 含有量が0.01質量%より少なくなると、充分な効果 が得られない。従って、Sb,O,としての含有量はO. 01質量%以上とする。より高い効果を得るためには、 Sbの含有量を0.08質量%以上とするのが好まし い。一方、Sb,О,としての含有量が1.5質量%を越 えると、2次加工時の加熱処理によるリボイルが問題と なるため、その含有量は1.5質量%以下とする必要が ある。また、このリボイルに対する安定性は、Sb<sub>2</sub>O<sub>3</sub> としての含有量が0.9質量%以下であればより高くな るため、特に2次加工で高温の加熱処理が行われる場合 は、その含有量を0.8質量%以下とするのが好まし い。さらに、他のリボイルを起こす可能性のあるガス成 40 分の共存下では、Sb,O,としての含有量を0.6質量 %以下とするのが好ましい。

【0056】Snは、SnO」としての含有量が質量百分率5ppmより少なくなると、充分な効果が得られない。従って、SnO」としての含有量は質量百分率5ppm以上とする。ヘリウム及び/又はネオンのガラス成分中の含有量が少ない場合において、確実な効果を発揮させるためには、SnO」としての含有量を質量百分率80ppm以上とするのが好ましい。また、高温溶融を必要とするガラス組成物の場合では、より高い効果を得

るために、SnO,としての含有量を0.04質量%以上、即ち質量百分率400ppm以上とするのが好ましい。一方、SnO,としての含有量が2質量%を越えると、2次加工時の加熱処理が必要となる用途では、加熱によるリボイルが問題となるため、その含有量は2質量%以下とする必要がある。また、このリボイルに対する安定性をより高めるためには、SnO,としての含有量を1.4質量%以下とするのが好ましく、さらに、2次加工で高温の加熱処理が行われる場合は、その含有量を1.1質量%以下とするのが好ましい。また、他のリボイルガス成分の共存下では、SnO,としての含有量を0.6質量%以下とするのが好ましい。

14

【0057】また、本発明のガラス組成物は、上記の構成(請求項1に記載の構成)に加えて、SO,を0.001~1.0質量%含有し、かつ、C1を0.01~1.5質量%含有するものであってもよい。

【0058】 CCで、SO, とC1は、それぞれ単独で 上述した効果を有するが、両者を共存させると、単独使 用の場合よりも、より高い効果を実現できる。特に、清 澄困難となる高粘性を有するガラス組成物の溶融を行う ような状況において有効である。ただし、ガラス組成中 のSOュの含有量が0.001質量%より少ないと、充 分な効果は得られない。従って、S〇,の含有量は0. 001質量%以上、好ましくは0.005質量%以上と する。さらに厳しい条件で脱泡を実現するためには、S O,の含有量を0.01質量%以上とするのが好まし い。一方、SO」の含有量が1.0質量%を越えると、 冷却後に2次加工等によって再加熱処理が行われた場合 に、リボイルによる泡が発生しやすくなるため、その含 30 有量は1.0質量%以下とするのが好ましい。また、再 加熱処理条件にも依存するが、より安全な含有量の上限 は0.7質量%である。また、ガラス中に他のリボイル を起こす可能性のあるガス成分が共存する場合には、S 〇,の含有量を0.4質量%以下とするのが好ましい。 【0059】C1は、SO,との共存下では、ガラス組 成中の含有量が0.01質量%より少ないと、充分な清 澄効果が得られない。従って、C1の含有量はO.01 質量%以上とする。より高い清澄効果を実現するために は、C1の含有量はO.02質量%よりも多くするのが 好ましい。一方、C1の含有量が1.5質量%を越える と、ガラスの化学的耐久性、耐候性に支障が生じやすく なる傾向が認められ、ガラス組成物の実使用上の充分な 耐久性が得られない。従って、C1の含有量の上限は 1. 5質量%とする。より化学的耐久性、耐候性を重視 する用途で利用されるガラス組成物については、C1の 含有量の上限を1.1質量%とするのが好ましい。ま た、他の化学的耐久性、耐候性を劣化させる成分が共存 する条件下では、C1の含有量の上限を0.9質量%と するのが好ましい。

必要とするガラス組成物の場合では、より高い効果を得 50 【0060】また、本発明のガラス組成物は、上記の構

成(請求項1に記載の構成)に加えて、SbをSb,O, として0.01~1.5質量%含有し、かつ、AsをA s, O, として0.01~1.5質量%を含有するもので あってもよい。

【0061】 ここで、SbとAsは、それぞれ単独で上 述した効果を有するが、両者を共存させると、両者の酸 化物の分解温度が異なるために、単独使用の場合より も、より高い効果を広範囲の温度域で実現できる。ただ し、ガラス組成中の含有量がSb<sub>2</sub>O,として0.01質 量%より少ないと、充分な効果は得られない。従って、 Sb,О,としての含有量は0.01質量%以上とする。 より高い効果を得るためには、Sb,O,としての含有量 を0.07質量%以上とするのが好ましい。一方、Sb 2O,としての含有量が1.5質量%を越えると、2次加 工時の加熱処理によるリボイルが問題となるため、その 含有量は1.5質量%以下とするのが好ましい。また、 このリボイルに対する安定性は、Sb,O,としての含有 量が0.9質量%以下であればより高くなるため、特に 2次加工で高温の加熱処理が行われる場合は、その含有 量を0.9質量%以下とするのが好ましい。さらに、他 20 のリボイルを起こす可能性のあるガス成分の共存下で は、Sb,O,としての含有量を0.7質量%以下とする のが好ましい。

【0062】Asは、Sb₂O¸との共存下では、ガラス 組成中の含有量がAs,O,として0.01質量%より少 ないと、充分な清澄効果が得られない。従って、As、 〇」としての含有量は0.01質量%以上とする。より 高い効果を実現するためには、As,O,としての含有量 を0.02質量%以上とするのが好ましい。一方、As 工時の加熱処理によるリボイルが問題となるため、その 含有量は1.5質量%以下とする。この加熱時のリボイ ルに対する安定性は、As,O,としての含有量が0.9 質量%以下であればより高くなるため、特に2次加工と して高温の加熱処理が行われる場合は、As,O,として の含有量を0.9質量%以下とするのが好ましい。さら に、他のリボイルガス成分の共存下では、As,O,とし ての含有量を0.6質量%以下とするのが好ましい。

【0063】本発明のガラス組成物は、それぞれ1質量 %以上含有する複数の酸化物成分で構成される多成分系 40 の酸化物ガラスを対象としたものであるが、ガラスの構 成成分となる酸化物の成分数はなるべく多い方が望まし い。すなわち、2成分系より3成分系、3成分系より4 成分系が望ましく、さらに4成分系より5成分系、6成 分系、7成分系以上が一般により望ましい。これは、成 分数が多いほど一般に溶融温度が低下するために泡が浮 上しやすくなるという事実もあるが、その一方で、溶融 ガラス中の各原子間の原子間距離分布が、単成分で構成 される溶融ガラスよりも多成分で構成される溶融ガラス

に原子間距離の大きい箇所が存在することとなり、溶融 ガラス中でのヘリウム、ネオンの拡散が容易に起こると いう効果が得られるためである。

16

【0064】また、本発明のガラス組成物は、アルカリ 金属元素などの原子半径の小さい構成成分を組成中に含 む場合には、ヘリウム、ネオンの拡散路を妨害する傾向 があるため、アルカリ金属元素は少ないほうが望まし い。しかしながら、ガラス組成物の使用用途としてアル カリ金属元素の含有が望まれる場合には、アルカリ金属 10 元素が添加されてもよい。アルカリ金属元素の添加によ り溶融ガラスの粘性が低くなる場合には、ガラス中から のガス脱泡が促進されるので、清澄効果に向上の寄与す

【0065】以下、アルカリ金属元素を含有するガラス 組成物について具体的に説明する。

【0066】例えば、ガラス組成物を4成分以上の酸化 物成分から構成し、かつ、わずかな含有量であってもア ルカリ金属元素の添加物を許容する場合、そのガラス組 成物は次のように規定することができる。

【0067】すなわち、ガラス原料を溶融して製造され る、4成分以上の酸化物成分を主成分とするガラス組成 物であって、上述した範囲のヘリウム及び/又はネオン を含有し、さらに必要に応じて、上述した範囲の清澄剤 成分を含有し、かつ、Li、O、Na、O、K,Oからな るアルカリ金属酸化物元素の合計含有量が質量百分率1 Oppm以上、O. 3質量%未満であることを特徴する ガラス組成物。

【0068】アルカリ金属酸化物元素は、溶融ガラスの 粘性を低下させる働きがある。溶融ガラスの粘性が低下 203としての含有量が1.5質量%を越えると、2次加 30 すると、溶融ガラス中からの脱泡による脱ガスが容易に 行われる。この効果をわずかであっても実現するために は、アルカリ金属酸化物元素の合計含有量を質量百分率 で10ppm以上にする必要がある。そして、この効果 をより高めるためには、アルカリ金属酸化物元素の合計 含有量を質量百分率で50ppm以上とするのが好まし い。一方、ガラスが使用される環境によっては、アルカ リ金属酸化物元素は、極力少ないことが要求される場合 がある。

> 【0069】例えば、電子部品などに利用される液晶基 板用板ガラスなどでは、アルカリ金属を極力避けること が用途上望まれる。とのような用途では、アルカリ金属 酸化物元素の合計含有量の上限値は0.3質量%とな る。さらに、この要求が厳しい場合には、アルカリ金属 酸化物元素の合計含有量を0.1質量%未満とするのが 望ましい。

> 【0070】一方、ガラス組成物中にアルカリ金属元素 をより多量に含有できる場合、そのガラス組成物は次の ように規定することができる。

【0071】すなわち、ガラス原料を溶融して製造され の方がブロードになり、その結果として、溶融ガラス中 50 る、4成分以上の酸化物成分を主成分とするガラス組成 物であって、上述した範囲のヘリウム及び/又はネオン を含有し、さらに必要に応じて、上述した範囲の清澄剤 成分を含有し、かつ、LizO、NazO、KzOからな るアルカリ金属酸化物元素の合計含有量が0.3質量% 以上、16質量%未満であることを特徴するガラス組成 物。

【0072】ととで、アルカリ金属酸化物元素を許容す る用途で利用されるガラス組成物については、溶融ガラ スの低粘性化などの効果をより確実にするために、アル カリ金属酸化物元素の合計含有量を0.3質量%以上と 10 することができる。より確実な効果を実現するために は、アルカリ金属酸化物元素の合計含有量を1.0質量 %以上とするのが好ましい。一方、特に4成分程度の比 較的単純な酸化物構成では、アルカリ金属酸化物元素の 添加によって、アルカリ溶出量等の化学的耐久性を示す ガラスの基礎物性が悪くなる場合がある。従って、化学 的耐久性を重視する用途では、アルカリ金属酸化物元素 の合計含有量の上限値は16質量%未満とするのが好ま しい。そして、この上限値は、ガラス組成物の使用環境 質量%未満とするのが好ましい。

【0073】例えば、ガラスを構成する酸化物成分が6 成分以上の場合、そのガラス組成物は次のように規定す ることができる。

【0074】すなわち、ガラス原料を溶融して製造され る、6成分以上の酸化物成分を主成分とするガラス組成 物であって、上述した範囲のヘリウム及び/又はネオン を含有し、さらに必要に応じて、上述した範囲の清澄剤 成分を含有し、かつ、Li,O、Na,O、K,Oからな 上、30質量%未満であることを特徴するガラス組成

【0075】前述したように、アルカリ金属酸化物元素 は、ガラス構造中で網目を切断して、溶融ガラスの粘性 を低下させる働きがある。また、ガラスを構成する酸化 物成分が6成分以上となることで、溶融ガラス中のヘリ ウム及び/又はネオンはより拡散しやすい条件になって いる。このため、ガラス組成物が6成分以上の酸化物成 分から構成される場合には、用途からの制約がない限 り、溶融ガラスの粘性を低下させる効果とヘリウム及び 40 /又はネオンの拡散を促進させる効果の双方を活用する ことで、清澄効果の向上を図ることが可能となる。ま た、酸化物成分が6成分以上となることで、アルカリ溶 出等の化学的耐久性を抑制する効果が、酸化物成分相互 の組み合わせにより強くなる。そのため、アルカリ金属 酸化物元素の合計含有量は16%以上質量とするのが好 ましい。一方、アルカリ金属酸化物元素の合計含有量が 大きすぎると、耐水性などの問題が発生する。従って、 アルカリ金属酸化物元素の合量含有量の上限は30質量

るようなガラス組成物については、アルカリ金属酸化物 元素の合量含有量の上限を20質量%以下とするのが好

【0076】また、本発明のガラス組成物には、必要に 応じて、着色剤として各種の有色イオン着色を示す遷移 金属元素化合物、希土類、Au、Ag、Cu、硫化物、 テルル化合物、セレン化合物、CdS-CdSe固容体 等のコロイド着色をおこす添加物、Mn、Ce等の放射 線着色添加物、屈折率を調整するための稀少金属元素の 添加物などを添加することが可能である。これとは逆 に、ガラス組成物が利用される用途からの要求に応じ T, U, Th, Fe, Ti, Pb, As, Cl, K, C u、V、Cr、Mn、Pt、Mo、Zrなどの元素をp pm、ppbオーダーで管理して、極力含有しないよう にすることも可能である。

【0077】との内、特にPt(白金)は、微量添加を 意図的に行うことによって、溶融ガラス中で発泡をおこ す際の気泡形成の核として働く場合があり、清澄を確実 に行う際に、早期に泡を生成するために有効な成分とな が劣悪である場合にはさらに低くする必要があり、10~20~る。Ptの添加量は、1ppb以上が好ましく、50p p b 以上がより好ましい。一方、P t の含有量が上昇す ると、光学的な特性や外観品位への影響が懸念される場 合も多いため、Ptの添加量の上限は50ppmとする のが好ましい。特に光学特性を重視する用途では、P t の添加量の上限を30ppmとするのがよい。

【0078】また、本発明のガラス組成物は、Ptを含 む耐熱性材料中で溶融される場合もあるが、との場合、 意図的に微量添加されたPtは、上記耐熱性金属材料か SPtが溶出するのを低減する効果も有している。との るアルカリ金属酸化物元素の合計含有量が16質量%以 30 ため、上記耐熱性金属材料からPtが多量に溶出し、そ して、その溶出したPtを含む異物が溶融ガラス中に発 生することによって、ガラスの均質性が損なわれたり、 あるいは、溶出したPtによってガラスが変色する事態 が防止される。

> 【0079】また、Mo(モリブデン)も、上記のPt と同様に、ヘリウム及び/又はネオン含有のガラス組成 物中で泡生成の核となる効果を発揮する場合があり、M oを添加してもガラス組成物の特性上支障をきたさない 場合には、Ptに変えて、Moを微量添加してもよい。 しかしながら、Moの効果はPtほど高くないため、そ の添加量は5ppm以上とするのが好ましい。また、M oの添加による効果をより確実にするためには、その添 加量を50ppm以上とするの好ましい。Moの添加量 は、光学的に使用上支障のない限り、1000ppmま で増やすことが可能である。Moの添加量の好ましい上 限値は700ppmである。

【0080】さらに、Zr(ジルコニウム)はZrO。 として微量添加された場合、ヘリウム及び/又はネオン と共存することによって、ヘリウム及び/又はネオンの %以下とするのが好ましい。特に劣悪環境下で使用され 50 溶融ガラス中における拡散を助ける効果を有する場合が あり、この場合、ZrをZrO,として5ppm以上添 加してもよい。また、この効果を確実に発揮させるため には、ZrO<sub>2</sub>としての添加量を50ppm以上とする のが好ましい。一方、ZrOzは溶融ガラスの粘性を増 加させて、ヘリウム及び/又はネオンの拡散の妨げとな る場合があるため、その添加量の上限は5質量%とする のが好ましい。また、溶融ガラスの粘性増加を著しく嫌 う場合には、ZrO,としての含有量の上限を3質量% とするのがよい。

19

理、レーザー照射などのエネルギーの付与により、ガラ ス体内部に複数の微小結晶析出物を析出させることがで きるように予め設計した材質構成をとることが可能であ る。

【0082】また、本発明のガラス組成物は、所要の光 学的特性、強度特性等を得るための、イオン交換処理、 ガラス表面への多種薄膜の付与、特定イオンのガラス表 面への打ち込み、表面特性を改善するための薬品等によ る表面処理、放射性物質などの固化、液体窒素や液体へ リウム等を利用する超急冷ガラス固化、太陽エネルギー 20 を利用する超高温溶融によるガラス製造、超高圧印加に よる結晶化現象を利用する特殊ガラス、その他特殊な電 磁特性を付与するための添加物の含有等にも対応可能な ものである。

\* [0083]

【発明の実施の形態】以下、本発明の実施形態を実施例 に即して説明する。

20

【0084】[実施例1]表1の試料No.1~No. 10は、本発明の実施例1に係るガラス組成物を表して いる。予め所定の組成を持つように溶融した溶融ガラス をカーボンプレート上に流し出して、その一部について ICP発光分析等を利用して組成分析を行い、組成の確 認を行った後、アルミナ乳鉢により0.5~2.0mm 【0081】また、本発明のガラス組成物は、再加熱処 10 の粒径に粉砕した。この粉砕ガラス50gを白金製ルツ ボに入れ、予め1400℃に昇温した気密構造の雰囲気 炉中に収容し、10分間保持した。その後、窒素により 適宜濃度に調整したヘリウム(以後、Heと表記す る。) 又はネオン(以後、Neと表記する。) を雰囲気 ガスとして炉内に導入し、30分間処理を行った。な お、組成分析に使用したICP発光分析装置は、二次電 子増倍管(SEM:Secondary electr on multipiliers)を搭載して測定感度 を向上させたセイコーインスツルメンツ (株) 製のSP S1500VRであり、一回の分析に約0.5g程度の ガラスを必要とした。尚、表1の試料No. 1~No. 10は、請求項1に係る発明に対応している。 [0085]

【表1】

試料No.	11	2	3	4	5	6	7	8	9	10
(貸量%)							Î			<del></del>
SiO <sub>2</sub>	63.2	63.2	63.2	63.5	63.3	63.0	63.2	63.0	62.8	62.9
Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	2.0	2.0	2.0	1.9	2.0	2.3	2.0	2.3	2.0	2.1
SrO	9.1	9.1	9.1	10.2	9.1	9.0	9.1	9.1	9.1	9.5
BaO	8.9	8.9	8.9	8.7	8.9	8.9	8.9	8.9	8.4	7.8
Na <sub>2</sub> O	7.5	7.6	7.8	7.5	7.6	7.8	7.6	7.9	7.6	6.9
K₂O	7.7	7.7	7.7	8.2	7.6	7.7	7.7	7.8	8.8	9.2
ZrO <sub>2</sub>	1.5	1.5	1.5	0.0	1.5	1.5	1.5	1.0	1.3	1.6
(μ <b>∟∕</b> g)		4								
Ho	0.010	0.020	0.012	0.150	1.020	1.481	1.980	<0.001	0.003	0.451
Ne		<0.001	< 0.001	<0.001	<0.001	< 0.001	<0.001	1.980	0.071	1.033
泡數(個/10g)	710	620	40	8	4	ND	ND	ND	350	8

【0086】また、再溶融後の組成の分析により、溶融 前の酸化物組成と違いのないことを確認し、ガラス中の ら20倍から100倍の倍率の実体顕微鏡により確認し た。また、He、Neのガラス含有量については、二次 電子増倍管(SEM)を搭載して測定感度を向上させた BALZERS製の四重極型質量分析計(QMA12 5) によって測定を実施した。四重極型質量分析計によ るガス分析は、被測定ガラス試料を白金皿に入れ、その 白金皿を試料室に保持して10-'Pa (即ち、10-8T orr) の真空状態とした後、加熱して放出されたガス を0.001µL/gの測定感度を有する四重極型質量 分析計に導いて分析を行った。

【0087】表中で、NDと表示したものは、検出でき なかったことを表している。調査の結果、いずれのガラ 残存泡数をガラスと同じ屈折率を持つ浸液に保持しなが 40 スについてもHe、Neを含有することを確認し、泡数 の残存については、ガラス組成物として製品化できる品 位であることを確認した。

> 【0088】[比較例1]表2の試料No. 11~N o. 20は、比較例1に係るガラス組成物を表してい る。比較例1の試料No.11~No.20は、実施例 1と同様の手順で溶融ガラスを準備し、溶融雰囲気を大 気雰囲気とした以外は、実施例1と同じ条件で再溶融し て作製した。

[0089]

50 【表2】

								-		
試料No.	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20
(質量%)										
SiO <sub>2</sub>	63.2	63.2	63.2	63.5	63.3	63.0	63.2	63.0	62.8	62.9
Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	2.0	2.0	2.0	1.9	2.0	2.3	2.0	2.3	2.0	2.1
SrO	9.1	9.1	9.1	10.2	9.1	9.0	9.1	9.1	9.1	9.5
BaO	8.9	8.9	8.9	8.7	8.9	8.9	8.9	8.9	8.4	7.8
Na <sub>2</sub> O	7.6	7.6	7.6	7.5	7.8	7.6	7.8	7.9	7.6	6.9
K <sub>2</sub> O	7.7	7.7	7.7	8.2	7.6	7.7	7.7	7.8	8.8	9.2
ZrO2	1.5	1.5	1.5	0.0	1.5	1.5	1.5	1.0	1.3	1.8
(H   N   E)									V	1
He	<0.001	<0.001	<0.001	<0.001	<0.001	<0.001	<0.001	< 0.001	<0.001	< 0.001
No	<0.001	<0.001	<0.001	<0.001	<0.001	< 0.001	<0.001	< 0.001	< 0.001	<0.001
決數(個/10g)	1320	870	1060	2570	1850	890	950	790	880	780

【0090】その結果、表1の実施例1では泡数72個 /10g~NDであるのに対し、表2の比較例1では泡 数780~2570個/10gであり、比較例1はミク ロンオーダーの泡径を有する泡数が非常に多く、全く清 澄効果が得られていないことが確認された。なお、H e、Neは、意図的に添加しなくても、空気中等からの が検出される。ただし、この程度の微量含有状態では、 本発明のような顕著な効果を実現することは困難であ る。

【0091】[実施例2]表3~表9の試料No. 21 ~No. 90は、本発明の実施例2に係るガラス組成物 を表している。清澄剤成分を含有する様に調整し、実施\*

\*例1と同様に溶融した。また、水分を多量に含ませる必 要のある場合には、溶融中に水蒸気バブリングを併用し た。そして、溶融後の試料についてHe、Neの分析、 及び泡数の測定を実施した。尚、表3の試料No. 21 ~30は請求項1~3に係る発明に対応している。ま た、試料No. 21は請求項6に係る発明、試料No. 混入によって0.001μL/g未満のわずかな含有量 20 24と28は請求項4に係る発明、試料No.25は請 求項9に係る発明、試料No. 26は請求項8に係る発 明、試料No. 27は請求項7に係る発明、試料No. 23と30は請求項5に係る発明にそれぞれ対応してい る。

> [0092] 【表3】

試料No.	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
(質量%)										
SIO,	64.2	84.2	64.2	63.5	63.3	62.7	63.1	64.0	62.8	63.0
Al <sub>z</sub> O <sub>3</sub>	2.0	2.5	2.5	1.9	3.5	2.3	3.5	2.3	2.0	2.0
SrO	9.1	9.1	9.1	10.2	9.1	10.5	9.1	8.9	9.1	9,1
BaO	8.9	8.2	8.8	8.7	8.9	8.9	8.9	8.9	8.4	8.9
NazO	7.6	7.6	7.6	7.3	7.6	7.6	7.6	7.9	7.6	7.6
K <sub>2</sub> O	7.7	7.7	7.7	8.2	7.4	7.7	7.7	7.8	8.8	7.7
Z <sub>r</sub> O <sub>2</sub>	_	-	-	-	-	_	•	-	1.3	1.5
CI	0.5	-	ı	1	ı	-	ı	-	-	-
F	-	0.7	-	_	•	-	,	-	1	ı
SO <sub>3</sub>	-	_	0.1	-	1	-	ı	1	-	0.2
\$b <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	1	ı	1	0.2	ł	1	1	0.2	•	-
As <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	-	-		•	0.2	-	1	1	1	-
SnO <sub>2</sub>	- 1	-	1	1	-	0.3	-	1	-	-
H <sub>e</sub> O	ı	-	-	1	+	1	0.06	-	-	-
(µL/g)										
Ho	1.200	1.503	1.201	1.005	0.908	1.500	1.006	1.100	0.452	0.421
No	< 0.001	< 0.001	<0.001	< 0.001	< 0.001	< 0.001	0.303	0.012	< 0.001	<0.001
泡敷(個/10g)	7	4	ND	ND	0.03	ND	ND	ND	4	ND

【0093】表4の試料No. 31~34、39は請求 項1~3、請求項6に係る発明、試料No. 35~3 8、40は、請求項1、請求項2、請求項3に係る発明 にそれぞれ対応している。 [0094] 【表4】

試料No.	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40
(重量%)										
SiO <sub>2</sub>	63.2	64.2	64.2	63.0	63.5	62.1	63.1	64.0	62.8	63.1
Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	2.0	2.5	2.5	1.9	3.5	2.3	3.5	2.3	2.6	2.7
SrO	9.1	9.8	9.1	10.2	9.1	10.5	9.1	8.6	9.1	9.5
BaO	8.9	8.2	8.8	8.3	8.9	7.9	9.0	8.9	8.4	8.3
NagO	7.6	7.6	7.6	7.3	7.6	7.6	7.6	6.9	7.6	6.6
K₂O	7.7	7.7	7.8	8.2	7.4	7.7	7.7	7.8	8.8	9.2
ZrOg	-	-	-			-	-	-		-
CI	1.5	0.03	0.02	1.1	-	-	-	-	0.7	_
F	-	-	-	-	0.04	1.9	0.02	1.5	-	0.6
SO <sub>3</sub>	-	-	-	-	-			_		_
Sb <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	_	-		-	-	-	-	-	_	_
AB <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	-	-	-	_	-	-	-	-	_	-
SnO <sub>2</sub>	-	-	-	_	-	•	-	-	<b>-</b> _	-
H₂O	•		_	-	1			ı	-	ı
(µL/g)										
He	0.430	0.782	0.650	0.553	0.524	0.531	0.725	0.683	0.990	1.652
Ne	< 0.001	< 0.001	<0.001	<0.001	<0.001	< 0.001	0.032	0.010	0.211	< 0.001
泡数(個/10g)	4	8	8	4	ND	ND	ND	ND	ND	ND

【0095】表5の試料No.41~50は、請求項1 \*項8に係る発明にそれぞれ対応している。 ~3、請求項5に係る発明に対応している。また、試料 【0096】 No.44は請求項11に係る発明、No.47は請求\*20 【表5】

試料No.	41	42_	43	44	45_	46	47	48	49_	50
(東重%)										
SiOg	64.3	64.2	64.2	63.0	63.5	62.3	63.0	64.1	63.1	62.9
Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	2.3	2.5	2.4	1.9	3.4	2.3	3.5	2.3	2.6	3.6
SrO	8.8	9.8	9.1	10.3	9.1	11.3	9.1	8.6	9.1	9.5
BaO	8.9	8.2	8.8	8.3	8.9	7.9	9.0	9.0	8.4	7.8
NagO	7.8	7.6	7.6	7.7	7.6	7.6	7.6	6.9	7.6	6.6
K <sub>g</sub> O_	7.9	7.7	7.8	8.2	6.8	7.7	7.3	7.9	8.8	9.2
ZrO <sub>2</sub>	-	-	-	_		_	<u> </u>	0.9		
CI	-	1	1	0,1	-	_			-	
F	-	ı	•	-	_	-	-	-		_
SO <sub>3</sub>	0.006	0.02	0.08	0.42	0.79	0.928	0.35	0.28	0.45	0.44
8b <sub>g</sub> O₃	ı	-	ı	-	1	•	-	•		
As <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	1	1	•	-	-	-		•	-	-
SnO₂	,	•	1	•	1	,	0.2	-	-	-
H₂O	1	1	1	1	-	ŧ	1	-	-	-
(µL/g)										
He	0.430	0.782	0.643	0.553	0.525	0.531	0.724	0.683	0.991	1.655
Ne	< 0.001	<0.001	<0.001	< 0.001	<0.001	< 0.001	0.030	0.011	0.210	< 0.001
泡数(個/10g)	7	7	6	ND	ND	ND	Ð	ND	ND	ND

【0097】表6の試料No.51~60は、請求項1 る発明それぞれ対応している。 ~3、請求項4に対応している。また、試料No.53 【0098】 は請求項6に係る発明、試料No.57は請求項7に係 40 【表6】

試料No.	51_	52	53	54	55	58	57	58	59	60
(質量%)										
SiOz	64.3	64.2	64.2	63.0	63.5	62.3	63.0	64.1	63.1	62.9
Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	23	2.4	2.3	1.9	3.4	23	3.5	2.3	2.6	3.6
SrO	8.8	9.8	9.1	10.3	8.4	11.4	9.0	8.3	9.1	9.5
BaO	8.9	8.2	8.4	8.3	8.9	7.9	9.0	9.0	8.3	7.8
Na <sub>2</sub> O	7.8	7.8	7.6	8.8	7.6	7.6	7.6	6.9	7.6	8.6
K <sub>2</sub> O	7.9	7.7	7.8	8.2	6.8	7.7	7.3	7.9	8.8	8.3
Z <sub>r</sub> O <sub>2</sub>	-	-	-	-	-	1	_	0.9	-	-
C	-		0.1	•	-	-	-	_	-	_
F	-	-	ı	ı	1	ı	-	ı	1	-
SO <sub>3</sub>	-	-		ı	-	ı	-	1	ı	-
8b <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	0.02	0.1	0.5	1.45	1.5	0.8	0.85	0.57	0.55	0.32
As <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	-	-	-	•	_	-	-	•	•	ı
SnO <sub>2</sub>	-	-	-	-	-	-	-		-	-
H₂O	-	-	•	_	-	-	0.02	-	ı	1
(µレ/g)										
He	0.431	0.765	0.644	0.586	0.524	0.530	0.724	0.683	0.982	1.387
Ne	< 0.001	< 0.001	< 0.001	< 0.001	< 0.001	<0.001	0.062	0.020	0.226	< 0.001
泡数(個/10g)	8	7	3	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND DA

【0099】表7の試料No.61~70は請求項1~ \* に係る発明にそれぞれ対応している。 3、請求項9に係る発明に対応している。また、No. 【0100】 65は請求項7に係る発明、試料No.66は請求項5 20 【表7】 に係る発明、試料No.67は請求項4及び請求項12\*

批料No.	61	62	83	64	65	66	67_	<b>68</b>	69	70
(黄重%)										
SiO <sub>2</sub>	64.3	64.2	64.2	63.3	64.2	62.3	63.0	64.2	83.1	62.8
Al <sub>g</sub> O <sub>3</sub>	2.3	24	2.3	1.9	3.4	2.3	3.4	2.3	2.6	3.5
SrO	8.8	9.8	9.1	10,0	8.4	11.4	8.1	8.6	9.2	9.5
BaO	8.9	8.3	8.4	8.3	9.0	7.9	9.1	8.2	8.3	7.7
Na <sub>2</sub> O	7.8	7.6	7.6	6.8	7.6	7.7	7.6	6.9	7.6	6.6
KgO	7.9	7.7	7.5	8.2	6.8	7.9	7.3	7.9	8.8	9.3
ZrOg	-	-	•	•	•	-	•	0.7		
CI	-	-	_	_	-	1	-			
F	-	-	_	ı	ı	-	-			-
SO <sub>3</sub>	-	-	-	-	ı	0.02	•	-		
Sb <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	-	-	-	-	1	1	0.11	-		
As <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	0.02	0.05	0.95	1.42	0.63	0.51	0.33	0.21	0.43	0.68
SnOg	-	-	1	ı	ı	_	1	-		
H <sub>2</sub> O	-	-	1	-	0.11	-	1	_		
(µレ/g)										
He	0.431	0.765	0.644	0.588	0,524	0.530	0.724	0.683	0.982	1.387
No	< 0.001	< 0.001	< 0.001	< 0.001	< 0.001	< 0.001	0,061	0.048	0.183	< 0.001
泡数(個/10g)	8	6	3	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND

表8の試料No.71~80は請求項1~3、請求項8 それぞれ対応している。 に係る発明に対応している。また、試料No.74は請 40 【0101】 求項6に係る発明、No.77は請求項7に係る発明に 【表8】

7G 2	~	•	0	v	v	v	•	v
28								

試料No.	71	72	73	74_	75	76	_77	78	79	80
(黄重%)										
SiOg	64.3	64.2	64.5	63.9	63.9	61.9	63.0	64.2	63.1	62.8
Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	2.3	2.4	2.3	1.9	3.2	2.3	3.4	2.3	2.6	3.5
SrO	8.8	9.8	9.1	10.2	8.3	11.2	9.0	8.4	9.2	9.6
BaO	8.9	8.3	8.4	8.3	9.0	7.9	9.1	9.2	8.3	7.7
NagO	7.8	7.6	7.6	8.8	7.7	7.7	7.6	6.9	7.6	6.6
K <sub>2</sub> O	7.9	7.7	7.5	8.2	6.5	7.9	7.2	7.9	8.8	9.3
ZrOg	-	-	-	-	-	-	-	0.7	•	•
CI	T -	-	-	0.1	-	-	-		-	-
F	<del>-</del>	-	0.21	-	-		1	•	•	ı
803	-	-	-	-	_	-	-		-	_
Sb <sub>z</sub> O <sub>3</sub>	-	-	-	-	-	•	1	ı	ı	1
As <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	-	-	-	-	-		•	1	-	ı
SnO <sub>e</sub>	0.001	0.057	0.451	0.682	1.502	1.201	0.563	0.351	0.411	0.562
H₂O	-	-	-	1	-	•	0.06	1	-	
(µL/g)										
He	0.188	0.358	0.655	0.586	0.522	0.128	0.724	0.358	0.958	1.024
Ne	< 0.001	< 0.001	0.002	< 0.001	<0.001	0.211	0.021	0.039	0.180	<0.00
泡数(個/10g)	5	ND	ND	ND	3	ND	ND	ND	ND	ND

【0102】表9の試料No. 81~90は、請求項1 \*明にそれぞれ対応している。 ~3、請求項7に係る発明に対応している。また、試料 【0103】 No. 83は請求項4に係る発明、試料No. 86は請 20 【表9】 求項6に係る発明、試料No. 88は請求項9に係る発\*

試料No.	81	82	83	84	85	86	87	88	89	90
(黄量%)										
SiO <sub>2</sub>	64.3	64.2	64.5	64.0	63.9	61.9	63.0	64.6	63.1	62.8
Al <sub>2</sub> O <sub>8</sub>	2.3	2.4	2.8	1.8	4.2	3.1	3.4	2.5	2.5	3.5
SrO	8.8	9.8	9.1	11.1	8.3	11.8	9.0	8.5	9.4	9.6
BaO	8.9	8.3	8.4	8.3	9.1	7.8	9.1	9.3	8.5	7.7
Na <sub>z</sub> O	7.8	7.6	7.6	6.5	7.9	7.6	7.7	6.9	7.6	6.6
K <sub>2</sub> O	7.9	7.7	7.5	8.1	6.5	7.7	7.2	7.9	9.0	9.8
ZrOg	-	-	-	0.3	-	-	1	-		
CI	_	-	-			0.05	•	1		
F		-	-	-	•	1	0.5	-	-	
SO <sub>3</sub>	-	-	-	•	-	1	1	1		
Sb <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	_	-	0.12	-	_	1	1	-	_	
As <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	_	-		-	-	-	, 1	0.2		
SnQ <sub>2</sub>	-	-	-	-	-	-	•	-	-	
H <sub>2</sub> O	0.01	0.03	0,09	0.08	0.14	0.11	0.1	0.11	0.07	0.08
(#L/E)										
He	0.211	0.523	0.862	0.556	0.534	0.539	0.754	0.658	0.945	1.325
Ne	< 0.001	< 0.001	<0.001	0.010	<0.001	< 0.001	0.081	0.033	0.170	< 0.001
泡數(個/10g)	9	6	3	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND

【0104】表3~表9に示すように、実施例2の試料 He、Neを含有し、しかも、泡数が少ないことが確認 された。

【0105】[比較例2]表10の試料No. 91~N o. 100は、比較例2に係るガラス組成物を表してい

る。比較例2の試料No. 91~No. 100は、実施 No. 21~No. 90は何れも、合量で所定量以上の 40 例2と同様の手順で溶融ガラスを準備し、溶融雰囲気を 大気雰囲気とした以外は、実施例2と同じ条件で再溶融 して作製した。

> [0106] 【表10】

試料No.	91	92	93	94	95	96	97	98	99	100
(質量%)					1			ľ		
SiO <sub>2</sub>	64.2	64.2	64.2	63.5	63.3	62.7	63.1	64.0	62.8	62.9
AlgOa	2.0	2.5	2.5	1,9	3.5	2.3	3.5	2.3	2.0	2.8
SrO	9.1	9.1	9.1	10.2	9.1	10.5	9.1	8.9	9.1	9.5
BaO	8.9	8.2	8.8	8.7	8.9	8.9	8.9	8.9	8.4	7.8
NagO	7.6	7.6	7.6	7.3	7.6	7.6	7.6	7.9	7.6	6,6
K <sub>2</sub> O	7.7	7.7	7.7	8.2	7.4	7.7	7.7	7.8	8.8	9.2
ZrO <sub>2</sub>	-		-	-	-	-	T -	-	1.3	-
CI	0.5	-	_		_	-	_	<u> </u>	-	1.2
F	-	0.7	-		-	-	-	-	-	_
80 <sub>3</sub>	-	-	0,1	-	-	-	-	-	-	-
Sb <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	-	-	-	0.2	-	-	-	0.2	-	-
As <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	-	-	_	-	0.2	-	-	-	-	
SnO <sub>2</sub>	-	-	-	-	-	0.3	-	-	-	_
H <sub>2</sub> O	-		-	-	-	-	0.06	-		-
(µ L∕g)										
He	< 0.001	< 0.001	< 0.001	< 0.001	<0.001	<0.001	<0.001	< 0.001	<0.001	<0.00
No	< 0.001	<0.001	<0.001	<0.001	< 0.001	<0.001	<0.001	< 0.001	< 0.001	<0.00
独备(极/10g)	520	350	440	100	220	590	1020	350	550	1210

【0107】比較例2は清澄剤成分を含有するため、清 澄剤を含有していない場合に比べて泡数が減少している ものの、He、Neを含有する実施例2と比較すると、 20 から100倍の倍率の実体顕微鏡により計測した。 泡数が多い状態となることが判明した。

【0108】[実施例3]表11の試料No. 101~ 110は、本発明の実施例3に係るガラス組成物を表し ている。予め所定の組成を持つように1400℃、40 分間、He(純度99. 9999%)の溶融雰囲気下で 溶融した溶融ガラスをカーボンプレート上に流し出し て、その一部を組成分析して組成の確認を行った後、ア ルミナ乳鉢により0.2~0.5mmの粒径に粉砕し た。この粉砕した粗粒ガラス50gを白金製ルツボに入 れ、予め1500℃に昇温した気密構造の雰囲気炉中に 30 【0110】 収容し、10分間保持して再溶融した後、取り出した。 冷却後、再溶融後の組成の分析によって溶融前の組成と米

\* 違いのないことを確認し、ガラス中の残存泡の泡径を、 ガラスと同じ屈折率を持つ浸液中に保持しながら20倍

【0109】表11の試料No. 101~110は請求 項1に係る発明、試料No. 101~108、No.1 10は請求項2、3に係る発明に対応している。また、 試料No.101は請求項6に係る発明、試料No.1 03とNo. 110は請求項5に係る発明、試料No. 104と108は請求項4に係る発明、試料No. 10 5は請求項9に係る発明、試料No. 106は請求項8 に係る発明、試料No. 107は請求項7に係る発明に それぞれ対応している。

【表11】

試料No.	101	102	103	104	105	106	107	108	109	110
(質量%)		!	Ĭ							
SiOg	84.1	64.3	64.2	63.5	63.2	62.8	63.3	63.8	82.8	63.0
Al <sub>g</sub> O <sub>3</sub>	2.0	2.5	2.6	2.0	3.5	2.3	3.5	2.5	2.2	2.0
SrO	9.2	9.1	9.1	10.2	9.1	10.5	9.1	8.9	9.1	9.1
BaO	8.9	8.1	8.8	8.7	9.0	8.8	8.9	8,9	8.4	8.9
Na <sub>2</sub> O	7.6	7.8	7.6	7.4	7.6	7.6	7.6	7.9	7.6	7.6
K <sub>2</sub> O	7.7	7.7	7.6	8.0	7.4	7.7	7.5	7.8	8.8	7.7
ZrO,	-	T -		=	-	-	-	-	1.1	1.5
a	0.5	-	-	<u> </u>	_	-	_	_	-	-
F	_	0.7	_	-	-		-	_	-	-
803	-	-	0.1		-	-	-	-	-	0.2
Sb <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	-	<del>-</del>	-	0.2	-	_	-	0.2	-	-
As <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	-	-	-	-	0.2		-	-	-	-
SnO <sub>2</sub>		7 - 7	-	-	-	0.3	-	-	-	-
H₂O	-		-	<u> </u>	-	-	0.08	-		_
(µL/z)			11-11							
He	1.120	1.495	1.235	1,102	0.985	1.480	1.002	1,098	0.348	0.421
No	0.003	< 0.001	< 0.001	< 0.001	< 0.001	< 0.001	0.302	0.011	< 0.001	< 0.00
平均泡径(mm)	< 0.1							< 0.1	< 0.1	< 0.1

いる。比較例3の試料No. 1111~No. 120は、 実施例3と同様の手順で溶融ガラスを準備し、溶融雰囲

気を大気雰囲気とした以外は、実施例3と同じ条件で再\*

【0112】 【表12】

\*溶融して作製したものである。

試料No.	111	112	113	114	115	118	117	118	119	120
(党皇%)										
SiOg	64.1	64.3	64.2	63.5	63.2	62.8	63.3	63.8	62.8	63.0
Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	20	2.5	2.6	2.0	3.5	2.3	3.5	2.5	2.2	2.0
SrO	9.2	9.1	9.1	10.2	9.1	10.5	9.1	8.9	9.1	9.1
BaO	8.9	8.1	8.8	8.7	9.0	8.8	8.9	8.9	8.4	8.9
NagO	7.6	7.6	7.6	7.4	7.6	7.6	7.6	7.9	7.6	7.6
K <sub>2</sub> O	7.7	7.7	7.8	8.0	7.4	7.7	7.5	7.8	8.8	7.7
Z <sub>r</sub> O <sub>g</sub>	-	-	-	1	•	•	ı	ı	1.1	1.5
CI	0.5	-	1	-	•	ı	1	-	-	-
F	-	0.7	-	•	-	1	1	ı	-	ı
SO <sub>3</sub>	-	-	0.1	-	-	-	ı	ļ	1	0.2
Sb <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	-	-	1	0.2	•	-	ı	0.2	ı	1
As <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	-	-	-	-	0.2	1	-	1	-	
SnOg	-	-	<b>-</b> ·	-	ı	0.3	ı	ı	-	-
H₂O	-	1	-	-	•		0.06	ı	-	-
(µL/g)										
He				< 0.001						
No	<0.001	< 0.001	< 0.001	< 0.001	< 0.001	< 0.001	< 0.001	< 0.001	< 0.001	< 0.001
平均泡径(mm)	0.80	1.00	0.86	0.92	0.78	0.86	0.68	0.58	0.85	0.49

【0113】計測の結果、大気雰囲気中で処理した比較例3では、残存する泡の平均泡径が0.49mmから1mmまでの大きさであるのに対して、He、Neによって処理した実施例3では、残存する泡の平均泡径は0.1mm以下であり、再加熱処理によってリボイルを起こさないことが判明した。

【0114】[実施例4]表13~17の試料No.121~No.170は、本発明の実施例4に係るガラス組成物を表している。そのうち、試料No.121~No.160は、予め所定の組成となるように調整した、ガラス500g相当のバッチを白金製ルツボ中に入れ、ガラス組成物の種類により、それぞれ、予め1400℃、1450℃、1500℃、1550℃に昇温した気密構造の雰囲気炉中に収容して、4時間保持した。また、表17の試料No.161~No.170は、1550℃にて2時間の溶融を同じ炉内で行った。また、試料No.121~No.160は、ガラスを入れたルツ

ボを炉内に収容し、4時間保持した後、炉内にHeあるいはNeの濃度が95%以上の雰囲気ガスを導入し、所定温度で30分間保持した。また、表17の試料No.161~No.170は、He雰囲気中で1600℃、2時間の処理を行った。その後、各試料を炉内から取り出して、ガラス状カーボン型で作成した型に流し出して成型した。冷却後、再溶融後の組成の分析により溶融前の組成と違いのないことを確認し、ガラス中の残存泡の泡径を、ガラスと同じ屈折率を持つ浸液中に保持しなが30 520倍から100倍の倍率の実体顕微鏡によって計測した。

【0115】表13の試料No.121~125、No.127~130は、請求項1~3、請求項4に係る発明に対応している。また、試料No.126は、請求項1~3、5に係る発明に対応している。

[0116]

【表13】

以料No.	121	122	123	124	125	126	127	128	129	130
(党量%)										
SiOz	71.8	69.8	71.5	72.7	72.2	71.3	70.3	65.1	71.4	68.6
Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	2.0	1,7	2.2	1.8	1.6	1.5	1.8	2.3	1.8	3.0
B <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	-	1.1	-	-	_	1.2	1,0	1.6	2.5	1.0
MgO	4.5	3,1	3.0	2.7	2.6	3.2	3.7	5.6	4,8	3.7
CaO	4.3	6.1	5.6	4.7	5.4	5.1	4.8	5.4	3.9	4.2
BaO	-	0.4	-			-	-	-	-	0.2
Na <sub>2</sub> O	16.1	15.8	15.6	16.4	16.9	16.8	15.9	16.5	12.9	17.1
K <sub>2</sub> O	0.8	1.3	1.4	1.2	0.8	0.9	1.3	2.1	1.3	1.1
P <sub>e</sub> O <sub>s</sub>	_	0.2	0.2	-	-		0.4	0.8	0.5	0.4
Fe <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	-	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1
803		-	-	_	-	0.15	0.2	0.1	0.3	0.2
Sb <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	0.5	0.5	0.4	0.5	0.4	1	0.6	0,5	0.6	0.5
(HL/B)		1								
He	0.300	0.536	0.253	0.425	0.358	0.564	0.452	0.568	0.554	0.452
Ne	< 0.001	0.01	< 0.001	<0.001	< 0.001	<0.001	<0.001	< 0.001	<0.001	< 0.001
泡数(個/10g)	C-1	2	1	1	1	ND	NED	ND	ND	2

【0117】表14の試料No. 131~140は請求 \*【0118】 項1~3、4に係る発明に対応している。 【表14】

試料No.	131	132	133	134	135	136	137	138	139	140
(質量%)										
SiO	63.1	60.6	61.0	60.6	60.9	63.1	64,0	62.4	51.9	46.8
Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	2.0	1.9	2.0	1.9	3.6	3.3	1.8	2.1	4.5	3.7
MgO	_	0.3	0.4	0.3	0.9	0.7	-	-	1.5	
CaO	-	1.1	1.8	1.1	1.7	0.9	2.8	-	3.6	1,5
SrO	9.1	7.9	7,6	8.1	2.5	6.9	9.2	8.9	0.9	2.3
BaO	8.9	8.9	9.1	9.1	12.5	8.4	2.1	8.6	1.1	0.1
ZnO	-	_	-	_	0.4	ı	ı	0.5	-	-
РЬО	_	_			ı	1	2.9	ı	-	32.8
Li <sub>2</sub> O	-	_	0.2	_	1	ı	1	1	21.8	_
Na <sub>2</sub> O	7.6	7.8	7.5	7.6	8.2	9.0	8.0	7.8	6.1	2.7
KgO	7.6	8.1	7.0	7.9	7.9	7.1	7.9	7.9	8.1	9.9
CeOg	-	0.4	0.3	0.3	0.2	0.2	0.3	0.2	ı	1
ZrO <sub>2</sub>	1.5	2.2	2.5	2.3		ı	1	1	0.2	-
TiOg	_	0.5	0.4	0.5	0.6	0.1	0.4	0.6	0.1	1
Fe <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	-	0.05	0.03	0.06	0.04	0.05	0.05	0.05	0.07	0.05
Nd <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	-		ı	ı	ı	ı	ı	0.4		ı
F	-	0.09	0.02	0.02	1	0.02	0.02	ı	-	ı
Sb <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	0.2	0.25	0.3	0.25	0.5	0.4	0.5	0.3	0.15	0.4
(µL∕ <b>g</b> )										
He	0.400	0.552	0.389	0.624	0,524	0.386	0.210	0.352	0.181	0.130
Ne	<0.001	0.022	< 0.001	< 0.001	<0.001	<0.001	<0.001	<0.001	<0.001	< 0.001
泡敷(個/10g)	1	1	1	1	1	ND	ND	ND	ND	2

【0119】表15の試料No. 141と143~14 40 No. 149及びNo. 150は、請求項2、3、9に 6と148は、請求項1~3、4に係る発明に対応して いる。また、試料No. 142、No. 147、No. 149~150は請求項1に係る発明、試料No. 14 3とNo. 146は、請求項8と10に係る発明、試料

係る発明、試料No. 145、No. 146は請求項 9、12に係る発明にそれぞれ対応している。 [0120] 【表15】

批料No.	141	142	143	144	145	148	147	148	149	150
(黄重%)								_		
SiOg	71.9	54.6	59.9	67.5	67.8	60.9	69.9	70.4	55.3	55.8
AlgOg	7.0	14,0	15.1	22.0	22.2	13.5	5.3	1.9	11.0	11.5
B <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	11.0	8.0	9.9			9.5	9.9	0.8	7.0	7.2
CaO	1.0	23.0	5.3			6.4	0.8	5.7	7.0	6.5
SrO			6.0			5.5			1.0	8.0
BaO	1.0		2.5			3.0	2.1	0.5	14.3	15.2
ZnO			0.5			0.5			3.6	2.6
MgO				0.4	0.4			2.8		
Li <sub>2</sub> O				4.0	3.9					
NagO	6.0	0.3		0.5	0.5		5.9	16.0		
K <sub>2</sub> O	2.0	0.1		0.3	0.3		2.5	1,4		
P <sub>2</sub> O <sub>5</sub>								0.3		
As <sub>2</sub> O <sub>3</sub>					0.5	0.5			0.8	0.4
ZrO <sub>2</sub>			0.2	2.1	2.0	0.1				
SnOg			0.02			0.01				
TiOg				2.0	1.9		3.0			
Sb <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	0.1		0.5	1.2	0.5	0.1		0.2		
FegOs							0.6			
(µ <b>レ/g</b> )										
He	0.386	0.435	0.170	0.551	0.480	0.386	0.211	0.353	0.180	0.143
Ne		0.028	< 0.001	< 0.001	< 0.001			< 0.001		
泊数(個/10g)	1	ND	1	1	1	ND	ND	_ND	ND	2

【0121】表16の試料No. 151~154とN o. 156、No. 158~160は請求項1~3に係 る発明に対応している。また、試料No. 155は請求 項1に係る発明、試料No. 151とNo. 160は請 求項9に係る発明、試料No. 152とNo. 158~\* \*160は請求項4に係る発明、試料No. 153は請求 項6に係る発明、試料No. 160は請求項12に係る 発明にそれぞれ対応している。

[0122] 【表16】

試料No.	_151_	152_	153	154	155	156	157	158	159	160
(質量%)										
SiOg	88.2	35.5	75.5	63.9	70.9	68.7	60.4	26.0	33.4	48.3
Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	3.5	0.1	1.3	6.5	2.1	3.7	14.8			
B <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	18.5		16.3	21.0	0.9	1.0		1.2	3.1	
CeO			0.4				0.4		0.5	0.1
SrO			0.7		1.0	0.2				
BaO					5.8	7.4			5.0	
PbO		58.9						71.7	55.0	37.0
Li <sub>2</sub> O	1.1				2.8	1.1	1.0			
NagO	0.4		4.1	6.6	4.1	10.4	15.9		0.5	8.0
K₂O	8.3	5.1	1.6	1.5	9.4	4.2	2.4	0.5	20	6.0
As <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	0.1									0.4
ZrOg							5.0			
F				0.5		0.3				
CI			0.1						_	
Sb <sub>2</sub> O <sub>3</sub>		0.4						0.6	0.5	0.2
Fe <sub>2</sub> O <sub>3</sub>					3.0	3.0	0.1			
(µレ/g)										
He	0.241	0.189	0.170	0.222	0.527	0.250	0.221	0.356	0.180	0.111
Ne	<0,001	0.020	< 0.001	0.015	<0.001	< 0.001	< 0.001	<0.001	<0,001	< 0.001
泡敷(個/10g)	ND	ND	1	1		1	9	ND	ND	2

【0123】表17の試料No. 161~170は、請 求項1~3に係る発明に対応している。また、試料N o. 161~162, No. 164~166, No. 1 69~170は請求項4に係る発明、試料No. 16 2、No. 166は請求項9に係る発明、試料No. 1 50 れぞれ対応している。また、試料No. 161、No.

61, No. 164~165, No. 169~170は 請求項8に係る発明、試料No. 163、No. 167 ~168は請求項5に係る発明、試料No. 163~1 64、No. 167~168は請求項6に係る発明にそ

164~165、No. 169~170は請求項10に 係る発明、試料No. 163、No. 167~168は 請求項11に係る発明、試料No. 162、166は請\*

\*求項12に係る発明に対応している。

[0124]

【表17】

試料No.	161	162	163	164	165	186	167	168_	169	170
(質量%)										
SiO2	59.8	59.9	59.7	59.3	59.5	59.8	58.9	59.4	58.2	60.0
Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	14.9	15.1	15.5	14,9	14.9	14.8	15.1	14.8	15.1	14.9
B <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	9.9	9.7	9.4	9.7	9.9	9.9	9.8	9.9	9.9	9.7
CaO	5.3	5.4	5.2	5.0	5.1	5.3	5.3	5.3	5.3	5.2
SrO	6.0	5.7	5.9	5.8	6.0	8.0	5.9	5.8	5.5	5.2
BaO	2.5	2.5	2.3	2.4	2.5	2.5	2.4	2.5	2.5	2.4
РЬО	0.5	0.5	0,4	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.3	0.4
ZrOg	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2
Sb <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	1.0	0.3		1.0	0.8	0.5			1.3	0.9
As <sub>2</sub> O <sub>3</sub>		0.7				0.5				
SnOg	0.2			0.2	0.6				1.7	1.1
803			0.4				0.7	0.8		
CI			1.0	1.0			1.2	0.8		
(µVg)										
He	0.843	0.952	0.581	0.630	0.153	0.443	0.543	0.391	0.567	0.455
Ne	< 0.001	< 0.001	< 0.001	< 0.001	<0.001	<0.001	<0.001	<0.001	<0.001	<0.00
包数(個/10g)	ND	ND	10	2	ND	6	3	1	2	1

【0125】[比較例4]表18の試料No.171~No.180、表19の試料No.181~No.19 0は、それぞれ比較例4に係るガラス組成物を表している。比較例4の試料No.171~No.180は、実施例4の表16の試料と同様の手順で溶融ガラスを準備し、溶融雰囲気を大気雰囲気とした以外は、実施例4の試料No.181~No.190は、実施例4の表17の試料と同様の手順で溶融ガラスを準備し、溶融雰囲気を大※

※気雰囲気とした以外は、実施例4と同じ条件で再溶融して作製した。そして、冷却後、再溶融後の組成の分析によって溶融前の組成と違いのないことを確認し、ガラス中の残存泡の泡径を、ガラスと同じ屈折率を持つ浸液中に保持しながら20倍から100倍の倍率の実体顕微鏡によって計測した。

[0126]

【表18】

試料No.	171	172	173	174	175	178	177	178	179	180
重量%)										
SiO <sub>2</sub>	68.0	35.3	75.0	63.7	70.9	68.7	60.4	26.0_	33.4	48.3
Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	3.5	0.1	1.3	6.5	2.1	3.7	0.3			
B <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	18.6		16.5	21,2	0.9	1.0		1,2	3.1	
CaO			0.5				0.4		0.5	0.1
SrO			0.7		1.0	0.2				
BeO					5.8	7.4			5.0	
РЬО		59.1						71.7	55.0	37.0
Li <sub>2</sub> O	1.2				2.8	1.1_	1.0			
Na <sub>e</sub> O	0.4		4.2	6.6	4.1	10.4	15.9	-	0.5	8.0
K <sub>2</sub> O	8.3	5.1	1.7	1.5	9.4	4.2	2.4	0.5_	2.0	6.0
As <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	0.1									0.4
ZrOg							19.5			
F				0.5		0.3				
CI			0.1							
Sb <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	<b> </b>	0.4						0.6	0.5	0.2
Fe <sub>2</sub> O <sub>3</sub>					3.0	3.0	0.1			
μ <b>∠</b> /g)										
Ho	< 0.001	< 0.001	< 0.001	< 0.001	<0.001	< 0.001	< 0.001	< 0.001	< 0.001	< 0.001
Ne	< 0.001	< 0.001	< 0.001	< 0.001	< 0.001	<0.001	<0.001	< 0.001	< 0.001	< 0.00
包数(個/10g)		690	1240	750	670	420	1020	1640	1630	1010

[0127]

試料No.	181	182	183	184	185	186	187	188_	189	190
(黄星%)										
SiOg	59.8	59.9	59.7	59.3	59.5	59.8	58.9	59.4	58.2	60.0
AlgOg	14,9	15.1	15.5	14.9	14.9	14.8	15.1	14.8	15.1	14.9
B <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	9.9	9.7	9.4	9.7	9.9	9.9	9.8	9.9	9.9	9.7
CeO	5.3	5.4	5.2	5.0	5.1	5.3	5.3	5.3	5.3	5.2
SrO	6.0	5.7	5,9	5.8	6.0	6.0	5.9	5.8	5.5	5.2
BaO	2.5	2.5	2.3	2.4	2.5	2.5	2.4	2.5	2.5	2.4
PbO	0.5	0.5	0.4	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.3	0.4
ZrO <sub>2</sub>	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2
Sb <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	1.0	0.3		1.0	0.8	0.5			1.3	0.9
As <sub>2</sub> O <sub>3</sub>		0.7				0.5				
SnO,	0.2			0.2	0.6				1.7	1.1
SO <sub>3</sub>			0.4				0.7	0.8		
CI			1.0	1.0		-34	1.2	8.0		
(µ1/a)										
Ho	< 0.001	< 0.001	< 0.001	<0.001	< 0.001	< 0.001	<0,001	< 0.001	<0.001	<0.001
Ne									<0,001	
包数(個/10g)		110	1630	750	6230	5830	480	280	160	4830

(21)

【0128】計測の結果、原料から直接溶融する場合に ついても、He、Neを含有する実施例4では、冷却後 の泡数が認められないか、あるいは認められても1~2 20 個/10 g程度であるのに対して、He、Neを含有し ない比較例4では泡数が110~6230個/10g程 度であり、実施例4に比べて明らかに泡数が多い。すな わち、He、Neをガラス組成物中に含有させることで 泡数が減少することが判明した。

【0129】[実施例5]表20に示す組成となるよう にガラス原料を調整し、そのガラス原料500gを白金 一ロジウム(15%)のガラス溶融用坩堝に投入し、電 気抵抗発熱体による間接加熱炉内において1500℃に て3時間溶融を行った。この際に電気抵抗炉の炉内に接 30 続した供給口よりHeガス(純度99.999%)を 炉内に導入した。また、炉内雰囲気がHe によって完全 に置換されていることを排気ガス中のN,、CO,、C O、Ar、O<sub>2</sub>の分析結果を確認しながら溶融を行っ た。所定時間の溶融後に、溶融ガラスをカーボン型内に 鋳込み成型し、徐冷炉にて冷却後、分析に必要な量を採 取した。そして、上述同様のAGILENT製7000 SのICP質量分析計によって、成型されたガラス中の Pt (白金) 含有量の分析を実施した。その結果、この ガラス中には、3.1ppmの白金が溶融に使用した坩 40 低減することが可能となり、白金を含む環境下でガラス **堝内壁から溶解していることが判明した。** 

[0130]

【表20】

試料No.	191
(黄量%)	
SiOg	63.2
AlgOs	2.0
SrO	9.1
BaO	8.9
Na <sub>2</sub> O	7.6
K <sub>g</sub> O	7.7
ZrO <sub>2</sub>	1.5

【0131】 [比較例5] 実施例5と同様の設備を使用 し、実施例5と同じガラス原料を、溶融雰囲気を大気雰 囲気、N2(窒素) 雰囲気の2種類の雰囲気にして、1 500℃にて3時間溶融した。なお、N、(窒素) ガス は、He同様に電気抵抗炉の炉内に接続した供給口より 供給した。そして、得られたガラスについて、実施例5 と同様にICP質量分析計によって、成型されたガラス 中のPt(白金)含有量の分析を実施した。その結果、 窒素雰囲気中で溶融した場合は、ガラス中のP t 含有量 は4.1ppmであり、大気雰囲気中で溶融した場合、 ガラス中のPt含有量は5.1ppmであり、いずれの 場合についてもPt溶解量が多いことが判明した。 【0132】以上のように、He雰囲気中でガラスを溶 融することによって、溶融ガラス中へのPtの溶解量を を溶融しても、ガラス物品中へのPtの含有量を抑制 し、均質なガラス物品とすることができる。 【0133】 [実施例6] Heが溶融ガラス中でどのよ うに作用するかを調査するため、Heガス導入によって 溶融ガラスから放出されるガス放出速度を調査した。 【0134】調査に使用したガラス組成を、表21に示 す。予め溶融して組成を調べたガラスを1g、白金ボー ト中に保持して、気密構造の電気炉内に設置した。そし て、キャリアガスとして窒素、Heを導入した環境下で 50 加熱して、放出されるガスの放出速度の測定した。こと

で、放出されるガスの放出速度は、四重極型質量分析計 \*【0136】 によって測定した。その結果を表22に示す。

【表22】

[0135]

【表21】

試料No.	192	193
(黄重%)		
SiO <sub>2</sub>	63.0	58,9
Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	20	14.1
B <sub>2</sub> O <sub>3</sub>		9.8
GeO		5.2
SrO	9.1	5.9
BaO	8.9	2.4
ZnO		0.5
NagO	7.6	-
K <sub>2</sub> O	7.7	-
ZrO <sub>2</sub>	1.5	0.2
SO <sub>3</sub>	0.2	-
Sb <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	-	1.0
As <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	_	1.0
SnOg	-	1.0

10

国金試料No.	測定ガス種	測定温度(℃)	ガス放出速度(μレ	g·sec) at0°C, 1atm
EMELECATIO.	紀だりへ住	和足藏技(0)	N2キャリアガス	Heキャリアガス
192	SO <sub>2</sub>	1550	0,01	0.10
	O <sub>2</sub>	1300	0.03	0.70
193	O <sub>2</sub>	1400	0.04	0.70
	O <sub>2</sub>	1600	0.02	0.80

【0137】試料192、193は、異なる組成であっ て、異なる清澄剤を使用しているが、表22から明らか なように、Heガスをキャリアガスとして導入すること によって、いずれの試料でも放出されるガスの放出速度 は温度に関係なく、窒素を使用する場合と比較して約1 0倍近くになっている。このようなガス放出速度は、溶 30 【0139】さらに、清澄剤成分を含有させることによ 融ガラス中のガスの内部分圧に正比例しており、Heを 導入することによって、溶融ガラスの内部分圧が大きく なっていることを間接的に把握することができた。

[0138]

【発明の効果】本発明に係るガラス組成物は、ガラス原 料を溶融して製造され、多成分の酸化物を主成分とし、※ ※溶融ガラス中に所定量のヘリウム及び/又はネオンを含 有するので、ガラス中に欠陥として残存する泡がほとん どなく、高い均質度を有する。従って、本発明によれ ば、多彩なガラス製品を利用する多様な産業の興隆をと れまで以上に推進することができる。

り、ガラス溶融時の清澄を確実に行なうことができると 共に、ガラス製品として熱処理などでリボイルし難い性 能を与えることができる。従って、ガラス製品を使用す る産業分野において、さらなる応用用途の開拓を促進す ることができる。

フロントページの続き

(72)発明者 髙橋 八郎

滋賀県大津市晴嵐2丁目7番1号 日本電

気硝子株式会社内

(72)発明者 青木 重明

滋賀県大津市晴嵐2丁目7番1号 日本電 気硝子株式会社内

(72)発明者 加藤 光夫

滋賀県大津市晴嵐2丁目7番1号 日本電 気硝子株式会社内

Fターム(参考) 4G062 AA01 AA03 AA04 BB01 DA04

DA05 DA06 DA07 DB03 DB04

DC01 DC02 DC03 DC04 DD01

DE01 DF01 EA01 EB01 EB02

EB03 EC01 EC02 EC03 ED01

EE01 EE02 EE03 EF01 EF02

EF03 EG01 EG02 EG03 FA01

FB01 FC01 FC02 FC03 FD01

FE01 FE02 FE03 FF01 FG01

FH01 FJ01 FK01 FL01 GA01

GB01 GB02 GB03 GC01 GD01

GE01 HH01 HH03 HH05 HH07

HH09 HH11 HH13 HH15 HH17

HH20 JJ01 JJ03 JJ05 JJ06

JJ07 JJ10 KK01 KK03 KK05

KK07 KK10 MM01 MM02 NN40